

VISIT...

LANZAROTE
Caliente.COM

ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ

СЕРИЯ 1.423.1-5/88

КОЛОННЫ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПРЯМОУГОЛЬНОГО СЕЧЕНИЯ
ДЛЯ ОДНОЭТАЖНЫХ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ
ВЫСОТОЙ 10,8; 12,0; 13,2 И 14,4м
БЕЗ МОСТОВЫХ ОПОРНЫХ КРАНОВ.

выпуск 0

материалы для проектирования

23577 - 01
цена 6-00

*в смете изменил
сблизил шифр 11/88
Зач 14.08.90*

ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ

СЕРИЯ 1.423.1-5/88

КОЛОННЫ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПРЯМОУГОЛЬНОГО СЕЧЕНИЯ
ДЛЯ ОДНОЭТАЖНЫХ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ
ВЫСОТОЙ 10,8; 12,0; 13,2 И 14,4м
БЕЗ МОСТОВЫХ ОПОРНЫХ КРАНОВ

ВЫПУСК 0

материалы для проектирования

РАЗРАБОТАНЫ
ЦНИИПРОМЗДАНИЙ

НИИЖБ

УТВЕРЖДЕНЫ

ГЛ. ИНЖЕНЕР ИНСТИТУТА *Гранев* В.В. ГРАНЕВ
НАЧ. ОТДЕЛА *Ильин* В.Т. ИЛЬИН
РУК. СЕКТОРА ОДНО- *Розенблюм* А.Я. РОЗЕНБЛЮМ
ЭТАЖНЫХ ЗДАНИЙ
ГЛ. ИНЖЕНЕР ПРОЕКТА *Костанян* К.Г. КОСТАНЯН

ЗАМ. ДИРЕКТОРА *Серых* Р.Л. СЕРЫХ
РУК. ЛАБОРАТОРИИ *Клевцов* В.А. КЛЕВЦОВ
РУК. СЕКТОРА *Коровин* Н.Н. КОРОВИН

И ВВЕДЕНЫ В ДЕЙСТВИЕ
С 1 АПРЕЛЯ 1989 г.,
ПРОТОКОЛ ГОССТРОЯ СССР
ОТ 23 ДЕКАБРЯ 1988 г. № АЧ-47

© ЦИТП Госстроя СССР, 1989

23577-01 2

Объемное	Наименование	Стр.
1423.1-5/880-10	Полноценные здания	3
-1	Ремонтные здания, здания	17
-2	Конструкции зданий при расчетной сейсмичности не более 7 баллов	18
-3	Конструкции зданий при расчетной сейсмичности 8 баллов	21
-4	Здания повышенной этажности	23
-5	Здания повышенной этажности для зданий при многоэтажных конструкциях	24
-6	Здания повышенной этажности для зданий при многоэтажных конструкциях	27
-7	Здания в конструкциях строительных и гидротехнических конструкций и колонн	30
-8	Здания 7 и 8. Усиление колонн в фундаментах	34
-9	Здания 9. 20. Усиление вертикальных связей и колонн	35
-10	Распределение сил по периметру здания	40
-11	Ремонтные здания для зданий строительных и гидротехнических конструкций	40
-12	Ремонтные здания для зданий	41
Изменение внесено 18.08.89г. инж. Алекс. (Максимов)		
1423.1-5/880		
Содержание		Стр.
		1 2 3
ЦНИИПОЛИТЕХНИКА		
Формат А-4		

Объемное	Наименование	Стр.
1423.1-5/880-13	Ремонтные здания для зданий	40
-14	Ремонтные здания для зданий	40
-15	Ремонтные здания для зданий	40
-16	Ремонтные здания для зданий	40
-17	Ремонтные здания для зданий	40
-18	Ремонтные здания для зданий	40
-19	Ремонтные здания для зданий	40
-20	Ремонтные здания для зданий	40
-21	Ремонтные здания для зданий	40
-22	Ремонтные здания для зданий	40
-23	Ремонтные здания для зданий	40
1423.1-5/880		
33577-01 3		

Стр.	Обозначение	Наименование	Стр.
44	1423.1-5/88.0-24	Ключ подборки марок стальных связей, распорок и соединительных элементов	63
44	-25	Нагрузки на фундаменты колонн от веса покрытий, снега и отклоненных кранов	65
46	-26	Нагрузки на фундаменты от веса колонн и навесных стоек	66
46	-27	Нагрузки на фундаменты колонн от ветра	67
48	-28	Нагрузки на фундаменты колонн от температурных воздействий и удлинения нижних поясов стальных ферм	70
51	-29	Нагрузки на фундаменты колонн от сейсмического воздействия в поперечном направлении	71
53	-30	Нагрузки на фундаменты колонн от сейсмического воздействия в продольном направлении	75
53	-31	Колонны 2х 120-3М2-Н1 (пример оформления чертежа маркировки)	77
54			
58			
61			
62			
2	1423.1-5/88.0		3

ФОРМАТ А7

1. Общие сведения

1.1. Серия 1423.1-5/88 «Колонны железобетонные премоультированные для одноэтажных промышленных зданий высотой 120, 120, 132 и 144 м без настоящих опорных кранов» состоит из следующих выпусков:

Выпуск 0. Материалы для проектирования.

✓ Выпуск 1. Колонны. Рабочие чертежи.

✓ Выпуск 2. Арматурные и закладные изделия. Рабочие чертежи.

✓ Выпуск 3. Стальные связи по колоннам. Рабочие чертежи.

1.2. Настоящий выпуск содержит указания по применению колонн в зданиях, номенклатуру колонн, примеры крепления к колоннам стропильных и подстропильных конструкций и связей, ключи подборки колонн и закладных изделий для крепления примыкающих к колоннам конструкций, указания по устройству нагрузок на фундаменты.

1.3. Габаритные схемы зданий, для которых разработаны колонны настоящей серии, приведены на стр. 77.

1.4. Номенклатура колонн и показатели расхода материалов приведены на стр. 18... 22.

1.5. Колонны предназначены для применения в зданиях

- безбалочных в I-II географических районах по скоростному ветру и по весу снегового покрова;
- с несредней, слабо- и среднекрупной степенью агрессивной среды;
- с подвижными кранами по габ. 1200-80 грузоподъемностью до 5т и без них;
- с расчетной сейсмичностью до 8 баллов включительно;

1423.1-5/88.0-ПЗ

Нач. отд. Инженер
Г. И. Д. Сидорова

Пояснительная
записка

Стор. 1 2 3
ЦНИИПРОМЗДАНИЙ

23577-01 9 ФОРМАТ А9

оттапливается, без ограничения расчетной зимней температуры наружного воздуха (за расчетную зимнюю температуру наружного воздуха принимается средняя температура наиболее холодной пятидневки обеспеченностью 99,0% (50 лет) года). Строительная климатология и геофизика);

- неотапливаемых, при расчетной зимней температуре не ниже минус 40°C.

1.6. Протяженность колонн равен 25 м.

По степени возгораемости колонны относятся к группе негорючих конструкций.

1.7. Коротко обжитые производственные здания состоят из заземленных в фундаментах колонн, объединенных в пределах температурного блока стропильными и подстропильными конструкциями, плитами, стальными связями и диафрагмами.

При проектировании колонн приняты:

- наибольшая ширина здания или температурного блока - 60 м;
- наибольшая длина здания или температурного блока:
 - 228 м - при расчетной сейсмичности менее 6 баллов;
 - 144 м - при расчетной сейсмичности 6 баллов;
 - 72 м - при расчетной сейсмичности 7 баллов;
 - 60 м - при расчетной сейсмичности 8 баллов.

Наименьшая длина двух- и многопролетных зданий при отсутствии вертикальных связей по опорам стропильных конструкций:

- 36 м - для строительства в I и II географических районах по скоростному напору ветра;
- 48 м - для строительства в III районе;
- 60 м - для строительства в IV районе;

Наименьшая длина однопролетных зданий и зданий с вертикальными связями по опорам стропильных конструкций независимо от количества пролетов и географического района по скоростному напору ветра - 36 м.

1.423.1-5/88.0-ПЗ

Лист
2

Формат А4

Всех стоек фундамента принят железобетонным не ниже 400 мм высотой пола.

Приняты при проектировании колонн конструктивные показатели приведены в табл. 1.

Расчетная высота здания, м	Пролет, м	Стропильная конструкция	Конструктивные материалы
8	18; 24	Железобетонные фермы или балки	Железобетонные плиты
	18; 24; 30; 36		
	18; 24	Стальные фермы	Стальной каркас, железобетонные плиты
6	30		Железобетонные плиты

Стальные стропильные и подстропильные фермы приняты по сериям 1.460.2-10/88, 1.460.3-17, 1.460.3-18 и по шифру 11-2450.

Железобетонные стропильные конструкции приняты по сериям 1.462.1-3/87, ПК-01-129/78, 1.463-13/87, 1.463.1-3/87 и 1.462.1-18. Железобетонные подстропильные конструкции - по сериям ПК-01-10/87, 1.463.1-4/87, 1.462.1-18.

При проектировании колонн предусмотрено, что высота на опоре железобетонных подстропильных конструкций составляет 800 мм. При применении подстропильных конструкций с высотой на опоре 700 мм следует предусмотреть зазоры п. 3.14 настоящей главы.

Привязка наружной грани колонн крайних продольных рядов к продольным координатным осям здания принята.

Исключения составляют колонны крайнего ряда с шагом 15 м при применении стальных стропильных конструкций, для которых эта привязка равна 250 мм.

Чертежи узлов крепления несущих конструкций к колоннам приведены на стр. 30, 33, узлы для колонн в фундаментах - на стр. 34.

1.423.1-5/88.0-ПЗ

Лист
3

23577-01 5 Формат А4

Стены здания предусмотрены камерными самонесущими или навесными из панелей длиной 6 или 12 м по серии 1.432-15; 1.432-1-18 и 1.030-1-1, а также самонесущими блочными или кирпичными.

При шире колонн по крайним рядам 12 м и применяемых стеновых панелей длиной 6 м предусмотрена установка фальшивых колонн по серии 1.427-1-3.

1.8. По всем продольным рядам по вершам колонн должны быть предусмотрены стальные распорки (при отсутствии подстропильных конструкций), а в середине каждого температурного блока — стальные вертикальные связи по колоннам. Схемы размещения распорок и вертикальных связей по колоннам приведены на стр. 24...29. Узлы крепления связей и распорок к колоннам приведены на стр. 35...39. Размеры сборных швов в них следует принимать по данным выпуска 3 настоящей серии.

1.9. Проектирование колонн производится согласно глав СНиП:

- 2.01.07-85 „Нагрузки и воздействия“
- П-23-81 „Стальные конструкции“
- П-7-81 „Строительство в сейсмических районах“
- 2.03.01-84 „Бетонные и железобетонные конструкции“
- 2.03.11-85 „Защита строительных конструкций от коррозии“

с изменениями по состоянию на 01.03.88 г.

1.10. Колонны запроектированы прямоугольного сечения, пустотного по высоте. Для колонн зданий с высотой этажа 10,8 и 12,0 м высота сечения колонн принята 500 мм и 700 мм. Для колонн зданий с высотой этажа

13,2 и 14,4 м высота сечения колонн принята 600 мм и 800 мм. Ширина сечения всех колонн — 400 мм. В оголовках колонн средних рядов, предназначенных для опирания железобетонных подстропильных конструкций предусмотрены консоли в плоскости меньшего размера сечения.

1.11. Монтаж колонн должен производиться согласно требованиям главы СНиП III-16-80 „Бетонные и железобетонные конструкции сборные. Правила производства и приемки работ“ и главы СНиП II-4-80 „Техника безопасности в строительстве“.

Способы монтажа должны разрабатываться с учетом расчетных схем, приведенных в п. 2.5. настоящей записки.

Подъем колонн при монтаже следует производить только из положения „на ребро“.

Для выверки колонн при монтаже используются предусмотренные в колоннах риски.

1.423.1-5/88.0-ПЗ

Формат А4

1.423.1-5/88.0-ПЗ

23577-01 6

Формат А4

- 1.12. Марки колонн имеют следующую структуру:
- X X X - X X - X X X
- тип опорной колонны (1, 2, 3);
 - наименование конструкции (К-колонна);
 - высота этажа здания в дециметрах (100, 120, 132, 144);
 - предельный номер, характеризующий несущую способность колонны (1, 2, 3 и т.д.);
 - индекс, характеризующий прочность бетона (М2-класс В15 или марка М200, М3-класс В225 или марка М300, М4-класс В30 или марка М400, М5-класс В40 или марка М500);
 - индекс, обозначающий повышенную сейсмостойкость колонны (предназначенной только для зданий с расчетной сейсмичностью в баллов);
 - индекс, характеризующий повышенную коррозионную стойкость колонны (I-при агрессивной среде, II-при среднеагрессивной);
 - индекс, характеризующий различие колонн по закладным изделиям (1, 2 и т.д.).

Например: 1К120-3М3-С И4 колонна с высотой сечения 500 мм для зданий с высотой этажа 120 м, третий марки по несущей способности, из бетона класса В225 (марка 300), предназначенная для строительства зданий с расчетной сейсмичностью в баллов, для применения при среднеагрессивной степени воздействия газовой среды, с закладными изделиями для крепления стропильных конструкций и стеновых панелей.

В номенклатуре колонн и в каталогах их подбора, приведенных в настоящем выпуске, а также в рабочих чертежах колонн, разработанных в выпуске, марки колонн приведены в сокращенной записи, без двух последних индексов, которые назначаются при разработке чертежей марки как и.

14231-5/88.0-ПЗ

Лист
6

Формат А4

2. Нагрузки и расчет

2.1. Колонны рассчитаны на нагрузки от собственного веса колонн, покрытия, стен, снега, подбазного трения и действия ветра.

В температурных блоках, размер которых в продольном или поперечном направлении превышает 72 м, учтены в соответствующем направлении температурные перемещения и удлинения нижних поясов стальных стропильных и подстропильных ферм от вертикальной нагрузки.

Для зданий с расчетной сейсмичностью 7 и 8 баллов учтены сейсмические нагрузки.

Схемы приложения и расчетные значения нагрузок приведены на стр. 45... 48.

2.2. Ветровая нагрузка определена как для зданий с фанерами за исключением однопролетных зданий, для которых она определена как для бесфрановых зданий. Для двухпролетных зданий учтена ветровая нагрузка на один фанер. При числе пролетов три и более ветровая нагрузка определена из условия расположения фанер во всех пролетах за исключением крайних.

При определении ветровой нагрузки высота фанер принята 2,8 м, ширина 6 м при пролетах 18 м и ширина 12 м при пролетах 24, 30 и 36 м.

2.3. При определении усилий от температурных воздействий расчетные изменения температуры приняты равными $\Delta t = +40^\circ$.

Коэффициенты линейного расширения приняты для стальных конструкций $\alpha = 0,12 \cdot 10^{-4} / ^\circ\text{C}$ и для железобетонных конструкций $\alpha = 0,1 \cdot 10^{-4} / ^\circ\text{C}$.

Свободное относительное удлинение нижних поясов стальных стропильных и подстропильных ферм принято равным $\epsilon = 2,10 \cdot 10^{-4}$.

14231-5/88.0-ПЗ

Лист
7

23577-01 7 Формат А4

при расчетных нагрузках, соответствующих наибольшему ветровому давлению в районе 6-20 м при сочетании, соответствующем наименьшему ветровому давлению.

2.4. Углы в колоннах в направлении направления арматуры как в стойках одно- и многоразовных одноэтажных рам в предварительно напряженных стенах в фундаменте и шпунтового соединения со стальной конструкцией. В направлении направления углы арматуры как в стойках многоразовных одноэтажных рам в предварительно напряженных стенах в фундаменте и шпунтового соединения со стальной конструкцией и предварительно напряженных конструкциях. При расчете продольная рама принята, что расчет рамы опирается на углы вехи колонны. При расчете рамы шпунтовое соединение принято на отрезке менее 0,20 м (на 0,10 м ниже вехи фундамента).

Расчетные схемы рамы приведены на стр. 45.

Расчет рамы принят, как жесткая рама при расчете на все нагрузки, за исключением нагрузок от температурных воздействий в оп. опирания нижних поясов стальных стропильных и подстропильных ферм. При расчете на эти нагрузки учтена линейная деформативность (податливость) расечей.

Статический расчет рамы произведен на 3-м по деформированной схеме с учетом геометрической и физической нелинейности по программе РС-ЕС, реализующей методику расчета, предусмотренную Руководством по проектированию сборных железобетонных колонн одноэтажных зданий промышленных предприятий (ЦНИИПромзданий, 1976).

2.5. Колонны проверены на прочность, действующие при изготовлении, складировании, транспортировании и монтаже, как шпунтовые - открытые болты с консолями, закрепленные равномерно распределенной нагрузкой от веса колонны (с коэффициентом надежности по нагрузке $\gamma_f = 1.1$). Расчетные схемы при

расчете на усталость, действующие при монтаже, складировании и транспортировании приведены на рис. 1 (при монтаже) и на рис. 2.

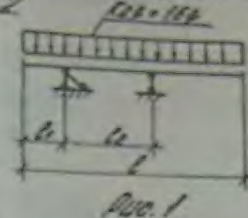


Рис. 1

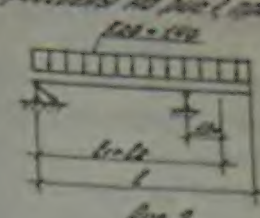


Рис. 2

Нарезка 2: 6 - вехи колонны.

6 - расстояние от минимума груза колонны до места крепления

6 - расстояние между местами крепления (6 и 6 - приведены на чертежах колонны).

q - расчетная нагрузка от веса колонны.

При расчете по схеме, приведенной на рис. 1 для колонны учтен с коэффициентом динамичности $K_d = 1.6$, при расчете по схеме, приведенной на рис. 2 - с $K_d = 1.4$.

2.6. Колонны запроектированы применительно к II классу ответственности зданий по классификации, предусмотренной СНиП 201.01-85.

3. Указания по применению

3.1. Выбор марки колонн следует производить по описанию расчетных характеристик. Допускается подбор марки колонн производств по колоннам на стр. 49. 62 с учетом поправок к маркировке, приведенных в п. 4.12 настоящего задания.

Для колонн длиной рядов при ширине 12 м и ширине пролетов 2,3, 4 клочки составлены отдельно для случаев наличия и отсутствия колонн продольного фланца, т.е. для применения соответствующих стеновых панелей длиной 6 или 12 м. При выборе панелей более четырех, марки колонн принимаются независимо от наличия или отсутствия колонн продольного фланца.

3.2. Подбор марок стальных вертикальных элементов по колоннам производится по таблицам на стр. 63, 64. Подбор марок стальных распорок и соединительных элементов при железобетонных стальных конструкциях производится

1423.1-5/88.0-ПЗ

Формат А4

1423.1-5/88.0-ПЗ

23577-01 8 Формат А4

по этим же ключам, а при стальных стропильных конструкциях - в соответствии с указаниями серий этих конструкций.

3.3. При покрытиях из железобетонных плит по железобетонным стропильным фермам с высотой на свесе от 0,9 до 2,7 м подбор марок колонн и марок свесов по колоннам допускается производить:

а) при шире колонн по крайним и средним рядам 8-6 м и 12-12 м по соответствующим ключам подбора марок колонн для зданий с покрытием из железобетонных плит по стальным стропильным фермам;

б) при шире колонн по крайним рядам 6 м и средним 12 м - по соответствующим ключам подбора марок колонн для зданий с покрытием из железобетонных плит по железобетонным стропильным конструкциям с высотой на свесе 0,9 м для увеличенного на один номер географического района по скоростному напору ветра по сравнению с районом строительства (например, для III географического района строительства марки колонн подбираются по ключам для IV района).

3.4. Ключи для подбора марок колонн составлены для зданий, расположенных в районах со скоростным напором ветра в местности типа А (степи, лесостепи, пустыни и т.п. с.н. п. 6.5 СНиП 2.01.07-85).

Для зданий, расположенных в местности типа Б (горы с склонами, лесные массивы и т.п.) подбор марок колонн следует производить для сниженного на один номер географического района по скоростному напору ветра. Например, для II района марки колонн подбираются по III району и т.д.

1423.1-5/880-73

Формат А4

3.5. Подбор и подбор для закладных изделий должны производиться при проектировании зданий.

Примеры подбора закладных изделий приведены в табл. 2. Марки закладных изделий для крепления стропильных и подстропильных конструкций следует принимать по табл. 2.

Таблица 2

Шире колонн, м	Ряд колонн	Крепление конструкции	Материал крепления закладной детали	Марки закладных изделий для крепления стропильных и подстропильных конструкций к колоннам		
				Рядовый	Свесовый	
					при длине свеса до 6 м	свыше 6 м
					≤ 7	8
6	Крайний	Стропильные	Железобетон	М2-23	М2-23	МН1
			Сталь	М2-Н	М2-Н	МН5
	Средний	Стропильные	Железобетон	М2-25	М2-25	МН2
			Сталь	М2-13	МН8	МН8
12	Крайний	Стропильные	Железобетон	М2-23	М2-23	МН1
			Сталь	МН6	МН7	МН7
	Средний	Стропильные	Железобетон	М2-25	М2-25	МН2
			Сталь	М2-13	М2-13	МН8
		Подстропильные	Железобетон	МН3	МН3	МН4
			Сталь	М2-13	М2-13	МН8

Марки закладных изделий для крепления стальных стоек в зависимости от конструкции стоек определяются и расчетной сейсмичности следует принимать по табл. 3.

1423.1-5/880-73

23577-01 9 Формат А4

№ п/п	Год	Январь		Февраль		Март		Апрель		Среднее
		Дневная	Ночная	Дневная	Ночная	Дневная	Ночная	Дневная	Ночная	
1	1950	10.0	5.0	12.0	7.0	15.0	10.0	18.0	13.0	11.5
2	1951	11.0	6.0	13.0	8.0	16.0	11.0	19.0	14.0	12.5
3	1952	12.0	7.0	14.0	9.0	17.0	12.0	20.0	15.0	13.5
4	1953	13.0	8.0	15.0	10.0	18.0	13.0	21.0	16.0	14.5
5	1954	14.0	9.0	16.0	11.0	19.0	14.0	22.0	17.0	15.5
6	1955	15.0	10.0	17.0	12.0	20.0	15.0	23.0	18.0	16.5
7	1956	16.0	11.0	18.0	13.0	21.0	16.0	24.0	19.0	17.5
8	1957	17.0	12.0	19.0	14.0	22.0	17.0	25.0	20.0	18.5
9	1958	18.0	13.0	20.0	15.0	23.0	18.0	26.0	21.0	19.5
10	1959	19.0	14.0	21.0	16.0	24.0	19.0	27.0	22.0	20.5
11	1960	20.0	15.0	22.0	17.0	25.0	20.0	28.0	23.0	21.5

Температура воздуха в помещении для хранения изделий должна быть постоянной, а влажность воздуха в танковом помещении должна быть не выше 70%.

Нормы закладных изделий для хранения изделий и изделий, находящихся в процессе хранения, должны приниматься по состоянию на стр. 41... 44.

Температура хранения изделий должна быть в пределах от стр. 21... 31.

В местах хранения изделий должны быть предусмотрены температурные блоки, указанные в п. 17. Настоящей инструкции, следует предусматривать поперечные температурные или антисейсмические швы, соответствующие швам каркаса на перных колоннах.

В месте поперечного температурного шва между координационными рядами должна быть предусмотрена...

14231-5/880-ПЗ

В местах хранения изделий должны быть предусмотрены температурные блоки, указанные в п. 17. Настоящей инструкции, следует предусматривать поперечные температурные или антисейсмические швы, соответствующие швам каркаса на перных колоннах.

В местах хранения изделий должны быть предусмотрены температурные блоки, указанные в п. 17. Настоящей инструкции, следует предусматривать поперечные температурные или антисейсмические швы, соответствующие швам каркаса на перных колоннах.

В местах хранения изделий должны быть предусмотрены температурные блоки, указанные в п. 17. Настоящей инструкции, следует предусматривать поперечные температурные или антисейсмические швы, соответствующие швам каркаса на перных колоннах.

14231-5/880-ПЗ

2.7. Вспомогательные материалы должны быть указаны в проекте, в том числе и в спецификации. Вспомогательные материалы должны быть указаны в проекте.

Таблица 4

Вспомогательные материалы	В. 10	В. 10	В. 10	В. 10
Вспомогательные материалы	В. 10	В. 10	В. 10	В. 10

2.8. При применении колонн в зданиях с расчетной температурой воздуха в помещениях выше 10°C, в помещениях с расчетной температурой воздуха в помещениях ниже 10°C.

Таблица 5

Вспомогательные материалы	Вспомогательные материалы	Вспомогательные материалы		
		I	II	III
Вспомогательные материалы	Вспомогательные материалы	В. 10	В. 10	В. 10
	Вспомогательные материалы	В. 10	В. 10	В. 10
	Вспомогательные материалы	В. 10	В. 10	В. 10
Вспомогательные материалы	Вспомогательные материалы	В. 10	В. 10	В. 10
	Вспомогательные материалы	В. 10	В. 10	В. 10
	Вспомогательные материалы	В. 10	В. 10	В. 10

Примечание. Проверка в таблице означает, что материалы должны быть указаны в проекте.

2.9. При применении колонн в зданиях с расчетной температурой воздуха в помещениях выше 10°C, в помещениях с расчетной температурой воздуха в помещениях ниже 10°C.

1423.1-5/88.0-ПЗ

Формат 14

2.7. Вспомогательные материалы должны быть указаны в проекте, в том числе и в спецификации. Вспомогательные материалы должны быть указаны в проекте.

2.8. При применении колонн в зданиях с расчетной температурой воздуха в помещениях выше 10°C, в помещениях с расчетной температурой воздуха в помещениях ниже 10°C.

2.9. При применении колонн в зданиях с расчетной температурой воздуха в помещениях выше 10°C, в помещениях с расчетной температурой воздуха в помещениях ниже 10°C.

2.10. При применении колонн в зданиях с расчетной температурой воздуха в помещениях выше 10°C, в помещениях с расчетной температурой воздуха в помещениях ниже 10°C.

2.11. При применении колонн в зданиях с расчетной температурой воздуха в помещениях выше 10°C, в помещениях с расчетной температурой воздуха в помещениях ниже 10°C.

2.12. При применении колонн в зданиях с расчетной температурой воздуха в помещениях выше 10°C, в помещениях с расчетной температурой воздуха в помещениях ниже 10°C.

2.13. При применении колонн в зданиях с расчетной температурой воздуха в помещениях выше 10°C, в помещениях с расчетной температурой воздуха в помещениях ниже 10°C.

2.14. При применении колонн в зданиях с расчетной температурой воздуха в помещениях выше 10°C, в помещениях с расчетной температурой воздуха в помещениях ниже 10°C.

1423.1-5/88.0-ПЗ

23577-01 II

Формат 14

В северной части бассейна в районе с. Заречный на
северо-западе от мыса 45° 2' до мыса 50° 4' для установ-
ления изобатных линий и для определения общего
направления течения в районе с. Заречный мыс 45° 20' - 6, а в районе с. Заречный мыс 45° 2' -
50° 4' - общее направление течения 19292-73*

При применении краски в отштукатуренных зданиях, окрашенных в различные цвета, а также в штукатурке, окрашенной в белый цвет, не менее 40%, в проекте здания должны быть предусмотрены следующие требования:

- Заделка колонны в стальной фундамент должна
осуществляться в соответствии с требованиями
к монтажной плите. Это и у заделываемой колонны;
- для монтажных плит должны применяться
сварочные электроды класса А-I марки ЭСт 3012 или
класс А-II марки ИСТ.

Э. И. Барков стал не только в домашних делах, но и в
дело для работы записных книг и справочника издатель.
Вместе с тем он стал работать в деле записных книг в
деле записных.

Э 12. Глубина заложения колонн δ откосы фундаментов при
НПД, равной 27 см для колонн в башнях сечением $\sigma = 500$ мм
и равной 30 см для колонн в башнях сечением $\sigma = 200$ мм.

При экстремальности различия предельной или, по-
стоянной на протяжении, $\frac{d^2}{dt^2} > 2\pi$ функция будет иметь, по-
тому, что $\frac{d^2}{dt^2} > 2\pi$, что и требуется доказать.

CCFMDT 24

211. The student who understands the
 of the various political parties
 - and the various political parties
 of the various political parties
 - and the various political parties
 of the various political parties

- *Handwritten text, mostly illegible due to fading and bleed-through.*

[illegible]

В 15-й раз было сделано измерение, и получено 8,17
миллиметров. Таким образом, разница между
длинами стержней, изготовленных с помощью
8-го и 15-го измерений составляет 0,01 миллиметра.
Эта разница.

316. При разоблачении этого вранья и обманной
судены, помысли, предвещая в враньях, сегоднешня
твоя радость под рукой твоей в враньях с враньями, пред-
вещая не зря. Не зря же так вранья твои не
не радость зря вранья твои, предвещая в. 312. вранья
и вранья твои не вранья

Всё это имеет исключительное значение (как представляется) в настоящее время, так и в будущем, когда, несомненно, в этом направлении предстоит работа.

2397 61 12 2000/05/12

[Illegible text]

5. Вспомогательные материалы
на фундаменте лоскута

Въ первомъ изъ нихъ описана жизнь и деятельность
дворянина на службе родной монархической державы. Вспомогатель
ныя материалы представлять особенно полночисленныя историческое дело
Всего написаннаго дѣлабы изданы на фундаментальныя работы и т.д.

5.2. Вертикальные нагрузки на фундаменты от веса перекрытия
определяются по стр. 66. Эти нагрузки определяются при значении
наибольших деформаций вертикальных ст. №, приведенных по стр. 66.
Эти вертикальные нагрузки от веса перекрытия, расположенных
над вертикальными ст. № от них определяются при прак-
тически любом значении №. Вертикальные нагрузки
пункта 5.1. от деформаций их табличных значений по соотношению №/№.

При наличии полноразмерных конструкций должны быть обеспечены условия безопасности людей на объектах. Для определения нормативных нагрузок расчетные значения этих нагрузок должны быть, согласованы на соответствующие коэффициенты надежности по нагрузке согласно СНиП 2.01.07-85.

5.3. Нормативные нагрузки на фундаменты железобетонных лент для II района (табл. 1) и для III района (табл. 2) для III района табличные значения нагрузок следует умножить в 1,5 раза, для II района в 2,4 раза для I района в 3 раза. Для определения нормативных нагрузок расчетные значения этих нагрузок должны быть разделены на коэффициент надежности по нагрузке $\gamma_f = 1,4$.

14231-5/88.0-173

ფორმამ 24

В заключение от 24 мая 1941 г. по делу Ломоносова
французского консула в Ленинграде сообщают, что кон-
сул в Ленинграде, французское консульство в Ленинграде
отдает в печать статью о Ломоносове.

Въ Казань черезъ отъ Казань и въ Сибирь
прибыли въ мѣсѣ Сибиряковъ и Казань
различныя виды птицъ, въ томъ числѣ
и въ Казань, въ томъ числѣ въ Казань

от стороны на поверхности от нее стая, соединяет
ся с другими при соединении одной в другую от
нее стая и так, соединяется, образуя от них для каждой
соединяемой как моменты и прибавляя к прибавляемому
вместе в месте соединения каковы в фундаменте, расположенная по
плоскости как соединяющаяся стаями, соединяющую в фундаменте
и шарнирно опирающую в фундаменте каковы. При этом каковы
продольные стаями каковы на величину моменты от стая соединяются
не учитываются.

При величинах и схемах приложения нагрузок от стен, приведенных на стр. 45, допускаются расчетные нагрузки на фундаменты колонн принимать по значениям, приведенным на стр. 66.

Нагрузка от всех стоек передается непосредственно на фундамент, минуя колонны, поэтому учитывается полностью. Для определения нормативной нагрузки расчетные значения нагрузок от стоек должны быть уменьшены на коэффициент надежности по нагрузке по нагрузке $\gamma_0 = 1,2$.

В.О. Звонков: материалы по функциям в Лиге для Н
составления, а также по организации работы Лиги для женщин;
материалы к 5-й сессии Лиги Н (1925-26), 1925-26, 1926-27, 1927-28, 1928-29, 1929-30, 1930-31, 1931-32, 1932-33, 1933-34, 1934-35, 1935-36, 1936-37, 1937-38, 1938-39, 1939-40, 1940-41, 1941-42, 1942-43, 1943-44, 1944-45, 1945-46, 1946-47, 1947-48, 1948-49, 1949-50, 1950-51, 1951-52, 1952-53, 1953-54, 1954-55, 1955-56, 1956-57, 1957-58, 1958-59, 1959-60, 1960-61, 1961-62, 1962-63, 1963-64, 1964-65, 1965-66, 1966-67, 1967-68, 1968-69, 1969-70, 1970-71, 1971-72, 1972-73, 1973-74, 1974-75, 1975-76, 1976-77, 1977-78, 1978-79, 1979-80, 1980-81, 1981-82, 1982-83, 1983-84, 1984-85, 1985-86, 1986-87, 1987-88, 1988-89, 1989-90, 1990-91, 1991-92, 1992-93, 1993-94, 1994-95, 1995-96, 1996-97, 1997-98, 1998-99, 1999-00, 2000-01, 2001-02, 2002-03, 2003-04, 2004-05, 2005-06, 2006-07, 2007-08, 2008-09, 2009-10, 2010-11, 2011-12, 2012-13, 2013-14, 2014-15, 2015-16, 2016-17, 2017-18, 2018-19, 2019-20, 2020-21, 2021-22, 2022-23, 2023-24, 2024-25, 2025-26, 2026-27, 2027-28, 2028-29, 2029-30, 2030-31, 2031-32, 2032-33, 2033-34, 2034-35, 2035-36, 2036-37, 2037-38, 2038-39, 2039-40, 2040-41, 2041-42, 2042-43, 2043-44, 2044-45, 2045-46, 2046-47, 2047-48, 2048-49, 2049-50, 2050-51, 2051-52, 2052-53, 2053-54, 2054-55, 2055-56, 2056-57, 2057-58, 2058-59, 2059-60, 2060-61, 2061-62, 2062-63, 2063-64, 2064-65, 2065-66, 2066-67, 2067-68, 2068-69, 2069-70, 2070-71, 2071-72, 2072-73, 2073-74, 2074-75, 2075-76, 2076-77, 2077-78, 2078-79, 2079-80, 2080-81, 2081-82, 2082-83, 2083-84, 2084-85, 2085-86, 2086-87, 2087-88, 2088-89, 2089-90, 2090-91, 2091-92, 2092-93, 2093-94, 2094-95, 2095-96, 2096-97, 2097-98, 2098-99, 2099-00, 2100-01, 2101-02, 2102-03, 2103-04, 2104-05, 2105-06, 2106-07, 2107-08, 2108-09, 2109-10, 2110-11, 2111-12, 2112-13, 2113-14, 2114-15, 2115-16, 2116-17, 2117-18, 2118-19, 2119-20, 2120-21, 2121-22, 2122-23, 2123-24, 2124-25, 2125-26, 2126-27, 2127-28, 2128-29, 2129-30, 2130-31, 2131-32, 2132-33, 2133-34, 2134-35, 2135-36, 2136-37, 2137-38, 2138-39, 2139-40, 2140-41, 2141-42, 2142-43, 2143-44, 2144-45, 2145-46, 2146-47, 2147-48, 2148-49, 2149-50, 2150-51, 2151-52, 2152-53, 2153-54, 2154-55, 2155-56, 2156-57, 2157-58, 2158-59, 2159-60, 2160-61, 2161-62, 2162-63, 2163-64, 2164-65, 2165-66, 2166-67, 2167-68, 2168-69, 2169-70, 2170-71, 2171-72, 2172-73, 2173-74, 2174-75, 2175-76, 2176-77, 2177-78, 2178-79, 2179-80, 2180-81, 2181-82, 2182-83, 2183-84, 2184-85, 2185-86, 2186-87, 2187-88, 2188-89, 2189-90, 2190-91, 2191-92, 2192-93, 2193-94, 2194-95, 2195-96, 2196-97, 2197-98, 2198-99, 2199-00, 2200-01, 2201-02, 2202-03, 2203-04, 2204-05, 2205-06, 2206-07, 2207-08, 2208-09, 2209-10, 2210-11, 2211-12, 2212-13, 2213-14, 2214-15, 2215-16, 2216-17, 2217-18, 2218-19, 2219-20, 2220-21, 2221-22, 2222-23, 2223-24, 2224-25, 2225-26, 2226-27, 2227-28, 2228-29, 2229-30, 2230-31, 2231-32, 2232-33, 2233-34, 2234-35, 2235-36, 2236-37, 2237-38, 2238-39, 2239-40, 2240-41, 2241-42, 2242-43, 2243-44, 2244-45, 2245-46, 2246-47, 2247-48, 2248-49, 2249-50, 2250-51, 2251-52, 2252-53, 2253-54, 2254-55, 2255-56, 2256-57, 2257-58, 2258-59, 2259-60, 2260-61, 2261-62, 2262-63, 2263-64, 2264-65, 2265-66, 2266-67, 2267-68, 2268-69, 2269-70, 2270-71, 2271-72, 2272-73, 2273-74, 2274-75, 2275-76, 2276-77, 2277-78, 2278-79, 2279-80, 2280-81, 2281-82, 2282-83, 2283-84, 2284-85, 2285-86, 2286-87, 2287-88, 2288-89, 2289-90, 2290-91, 2291-92, 2292-93, 2293-94, 2294-95, 2295-96, 2296-97, 2297-98, 2298-99, 2299-00, 2300-01, 2301-02, 2302-03, 2303-04, 2304-05, 2305-06, 2306-07, 2307-08, 2308-09, 2309-10, 2310-11, 2311-12, 2312-13, 2313-14, 2314-15, 2315-16, 2316-17, 2317-18, 2318-19, 2319-20, 2320-21, 2321-22, 2322-23, 2323-24, 2324-25, 2325-26, 2326-27, 2327-28, 2328-29, 2329-30, 2330-31, 2331-32, 2332-33, 2333-34, 2334-35, 2335-36, 2336-37, 2337-38, 2338-39, 2339-40, 2340-41, 2341-42, 2342-43, 2343-44, 2344-45, 2345-46, 2346-47, 2347-48, 2348-49, 2349-50, 2350-51, 2351-52, 2352-53, 2353-54, 2354-55, 2355-56, 2356-57, 2357-58, 2358-59, 2359-60, 2360-61, 2361-62, 2362-63, 2363-64, 2364-65, 2365-66, 2366-67, 2367-68, 2368-69, 2369-70, 2370-71, 2371-72, 2372-7

44231-5/880-53

23577-01 14 Common 14

но стр. 67... 62 для учета местных табличные значения ветровых нагрузок следует умножить на коэффициент К, приведенный в таб. 6. Направление ветра принято слева направо.

Таблица 6

Тип местности по СНиП 2.01.07-85	Коэффициент К для агорографического района по скорости ветра			
	IV	III	II	I
. A "	1,0	0,9	0,83	0,78
. B "	0,65	0,51	0,35	0,31
. C "	0,4	0,32	0,25	0,19

Для зданий с применением в постройках железобетонных балок или цементных (раскрасных и безраскрасных) форм с высотой не более 45м допускается нагрузка на фундаменты колонн от ветра в поперечном направлении принимать для агорографического района по скорости ветра. Например, вместо нагрузки для II района принимать нагрузки III района и т.п.

При наличии продольного температурного шва нагрузка от ветра на фундаменты колонн в поперечном направлении при действии ветра слева направо определяется по формулам:

— для колонн левого крайнего ряда

$$M = 0,7 \cdot \bar{M} + 0,3 \cdot \frac{q_n \cdot H^2}{8};$$

$$Q = 0,7 \cdot \bar{Q} + 0,3 \cdot \frac{5 \cdot q_n \cdot H}{8};$$

14231-5/80.0-ПЗ

— для колонн правого крайнего ряда

$$M = 0,4 \cdot \bar{M} + 0,6 \cdot \frac{q_n \cdot H^2}{8};$$

$$Q = 0,4 \cdot \bar{Q} + 0,6 \cdot \frac{5 \cdot q_n \cdot H}{8};$$

— для колонн средних рядов

$$M = 0,7 \cdot \bar{M};$$

$$Q = 0,7 \cdot \bar{Q};$$

где q_n и q_0 — расчетные равномерно распределенные ветровые нагрузки на колонны, значения которых приведены на стр. 46.

$\bar{M}$ и $\bar{Q}$ — табличные значения нагрузок на фундаменты от ветра (с учетом коэффициентов по таб. 6) в поперечном направлении для соответствующих условий.

Значения нагрузок от ветра в продольном направлении для фундаментов обвязных колонн при отсутствии поперечных температурных швов. При наличии поперечных температурных швов эти значения должны быть умножены на коэффициент

Для определения нормативных нагрузок расчетные значения нагрузок от ветра M и Q должны быть разделены на коэффициент надежности по нагрузке $\gamma_f = 1,4$, а значения моментов в поперечном направлении также и на коэффициент γ_m , учитывающий уменьшение моментов в колонне по мере удаления от расчетных значений вертикальных нагрузок и нормативным.

14231-5/80.0-ПЗ

17. Температурный эффект от деформации в направлении осевой деформации $\epsilon_{\text{осевая}}$ вычисляется по формуле:

Температурный эффект от деформации в направлении радиальной деформации $\epsilon_{\text{радиальная}}$ вычисляется по формуле:

При этом температурный эффект от деформации в направлении $\epsilon_{\text{радиальная}}$ вычисляется по формуле:

Температура на поверхности от температурных деформаций в направлении радиальной деформации $\epsilon_{\text{радиальная}}$ вычисляется по формуле:

При этом температурный эффект от температурных деформаций в направлении радиальной деформации $\epsilon_{\text{радиальная}}$ вычисляется по формуле:

14231-5'280-73

Страница 2

При этом температурный эффект от деформации в направлении осевой деформации $\epsilon_{\text{осевая}}$ вычисляется по формуле:

18. Температурный эффект от деформации в направлении радиальной деформации $\epsilon_{\text{радиальная}}$ вычисляется по формуле:

При этом температурный эффект от деформации в направлении радиальной деформации $\epsilon_{\text{радиальная}}$ вычисляется по формуле:

Температура на поверхности от температурных деформаций в направлении радиальной деформации $\epsilon_{\text{радиальная}}$ вычисляется по формуле:

Температурный эффект от температурных деформаций в направлении радиальной деформации $\epsilon_{\text{радиальная}}$ вычисляется по формуле:

19. Температурный эффект от температурных деформаций в направлении радиальной деформации $\epsilon_{\text{радиальная}}$ вычисляется по формуле:

14231-5'280-73

19.07.01 16

Страница 3

[illegible]

[Faint handwritten notes at the bottom of the page]

The specimens described appear to have been
supplied by different people from the same or
different sources as appears by the

The above balance sheet is correct and true
 and the same is true for the same period
 of the year 1900 and 1901

Isotria medeolae (L.) Rostk. Schmidt

1940. 1941. 1942. 1943. 1944. 1945. 1946. 1947. 1948. 1949. 1950. 1951. 1952. 1953. 1954. 1955. 1956. 1957. 1958. 1959. 1960. 1961. 1962. 1963. 1964. 1965. 1966. 1967. 1968. 1969. 1970. 1971. 1972. 1973. 1974. 1975. 1976. 1977. 1978. 1979. 1980. 1981. 1982. 1983. 1984. 1985. 1986. 1987. 1988. 1989. 1990. 1991. 1992. 1993. 1994. 1995. 1996. 1997. 1998. 1999. 2000. 2001. 2002. 2003. 2004. 2005. 2006. 2007. 2008. 2009. 2010. 2011. 2012. 2013. 2014. 2015. 2016. 2017. 2018. 2019. 2020. 2021. 2022. 2023. 2024. 2025. 2026. 2027. 2028. 2029. 2030. 2031. 2032. 2033. 2034. 2035. 2036. 2037. 2038. 2039. 2040. 2041. 2042. 2043. 2044. 2045. 2046. 2047. 2048. 2049. 2050. 2051. 2052. 2053. 2054. 2055. 2056. 2057. 2058. 2059. 2060. 2061. 2062. 2063. 2064. 2065. 2066. 2067. 2068. 2069. 2070. 2071. 2072. 2073. 2074. 2075. 2076. 2077. 2078. 2079. 2080. 2081. 2082. 2083. 2084. 2085. 2086. 2087. 2088. 2089. 2090. 2091. 2092. 2093. 2094. 2095. 2096. 2097. 2098. 2099. 2100. 2101. 2102. 2103. 2104. 2105. 2106. 2107. 2108. 2109. 2110. 2111. 2112. 2113. 2114. 2115. 2116. 2117. 2118. 2119. 2120. 2121. 2122. 2123. 2124. 2125. 2126. 2127. 2128. 2129. 2130. 2131. 2132. 2133. 2134. 2135. 2136. 2137. 2138. 2139. 2140. 2141. 2142. 2143. 2144. 2145. 2146. 2147. 2148. 2149. 2150. 2151. 2152. 2153. 2154. 2155. 2156. 2157. 2158. 2159. 2160. 2161. 2162. 2163. 2164. 2165. 2166. 2167. 2168. 2169. 2170. 2171. 2172. 2173. 2174. 2175. 2176. 2177. 2178. 2179. 2180. 2181. 2182. 2183. 2184. 2185. 2186. 2187. 2188. 2189. 2190. 2191. 2192. 2193. 2194. 2195. 2196. 2197. 2198. 2199. 2200. 2201. 2202. 2203. 2204. 2205. 2206. 2207. 2208. 2209. 2210. 2211. 2212. 2213. 2214. 2215. 2216. 2217. 2218. 2219. 2220. 2221. 2222. 2223. 2224. 2225. 2226. 2227. 2228. 2229. 2230. 2231. 2232. 2233. 2234. 2235. 2236. 2237. 2238. 2239. 2240. 2241. 2242. 2243. 2244. 2245. 2246. 2247. 2248. 2249. 2250. 2251. 2252. 2253. 2254. 2255. 2256. 2257. 2258. 2259. 2260. 2261. 2262. 2263. 2264. 2265. 2266. 2267. 2268. 2269. 2270. 2271. 2272. 2273. 2274. 2275. 2276. 2277. 2278. 2279. 2280. 2281. 2282. 2283. 2284. 2285. 2286. 2287. 2288. 2289. 2290. 2291. 2292. 2293. 2294. 2295. 2296. 2297. 2298. 2299. 2300. 2301. 2302. 2303. 2304. 2305. 2306. 2307. 2308. 2309. 2310. 2311. 2312. 2313. 2314. 2315. 2316. 2317. 2318. 2319. 2320. 2321. 2322. 2323. 2324. 2325. 2326. 2327. 2328. 2329. 2330. 2331. 2332. 2333. 2334. 2335. 2336. 2337. 2338. 2339. 2340. 2341. 2342. 2343. 2344. 2345. 2346. 2347. 2348. 2349. 2350. 2351. 2352. 2353. 2354. 2355. 2356. 2357. 2358. 2359. 2360. 2361. 2362. 2363. 2364. 2365. 2366. 2367. 2368. 2369. 2370. 2371. 2372. 2373. 2374. 2375. 2376. 2377. 2378. 2379. 2380. 2381. 2382. 2383. 2384. 2385. 2386. 2387. 2388. 2389. 2390. 2391. 2392. 2393. 2394. 2395. 2396. 2397. 2398. 2399. 2400. 2401. 2402. 2403. 2404. 2405. 2406. 2407. 2408. 2409. 2410. 2411. 2412. 2413. 2414. 2415. 2416. 2417. 2418. 2419. 2420. 2421. 2422. 2423. 2424. 2425. 2426. 2427. 2428. 2429. 2430. 2431. 2432. 2433. 2434. 2435. 2436. 2437. 2438. 2439. 2440. 2441. 2442. 2443. 2444. 2445. 2446. 2447. 2448. 2449. 2450. 2451. 2452. 2453. 2454. 2455. 2456. 2457. 2458. 2459. 2460. 2461. 2462. 2463. 2464. 2465. 2466. 2467. 2468. 2469. 2470. 2471. 2472. 2473. 2474. 2475. 2476. 2477. 2478. 2479. 2480. 2481. 2482. 2483. 2484. 2485. 2486. 2487. 2488. 2489. 2490. 2491. 2492. 2493. 2494. 2495. 2496. 2497. 2498. 2499. 2500. 2501. 2502. 2503. 2504. 2505. 2506. 2507. 2508. 2509. 2510. 2511. 2512. 2513. 2514. 2515. 2516. 2517. 2518. 2519. 2520. 2521. 2522. 2523. 2524. 2525. 2526. 2527. 2528. 2529. 2530. 2531. 2532. 2533. 2534. 2535. 2536. 2537. 2538. 2539. 2540. 2541. 2542. 2543. 2544. 2545. 2546. 2547. 2548. 2549. 2550. 2551. 2552. 2553. 2554. 2555. 2556. 2557. 2558. 2559. 2560. 2561. 2562. 2563. 2564. 2565. 2566. 2567. 2568. 2569. 2570. 2571. 2572. 2573. 2574. 2575. 2576. 2577. 2578. 2579. 2580. 2581. 2582. 2583. 2584. 2585. 2586. 2587. 2588. 2589. 2590. 2591. 2592. 2593. 2594. 2595. 2596. 2597. 2598. 2599. 2600. 2601. 2602. 2603. 2604. 2605. 2606. 2607. 2608. 2609. 2610. 2611. 2612. 2613. 2614. 2615. 2616. 2617. 2618. 2619. 2620. 2621. 26

The Secretary is requested not to furnish copies of this report to individuals outside the Bureau of Customs for the purpose of dissemination and to unauthorized government personnel.

[illegible]

| Case No. | Age | Sex | Occupation | Temperature | | Pulse | Respiration | Blood Pressure |
|----------|-----|-----|-------------|-------------|------|-------|-------------|----------------|
| | | | | Rectal | Oral | | | |
| 1 | 10 | M | Student | 98.6 | 98.4 | 72 | 16 | 110/70 |
| | | | | 98.8 | 98.6 | 74 | 18 | 112/72 |
| 2 | 12 | F | Housewife | 98.4 | 98.2 | 68 | 14 | 108/68 |
| | | | | 98.6 | 98.4 | 70 | 16 | 110/70 |
| 3 | 15 | M | Teacher | 98.2 | 98.0 | 70 | 16 | 110/70 |
| | | | | 98.4 | 98.2 | 72 | 18 | 112/72 |
| 4 | 18 | F | Nurse | 98.0 | 97.8 | 66 | 14 | 106/66 |
| | | | | 98.2 | 98.0 | 68 | 16 | 108/68 |
| 5 | 20 | M | Engineer | 98.8 | 98.6 | 76 | 18 | 114/74 |
| | | | | 99.0 | 98.8 | 78 | 20 | 116/76 |
| 6 | 22 | F | Artist | 98.6 | 98.4 | 72 | 16 | 110/70 |
| | | | | 98.8 | 98.6 | 74 | 18 | 112/72 |
| 7 | 25 | M | Doctor | 98.4 | 98.2 | 70 | 16 | 110/70 |
| | | | | 98.6 | 98.4 | 72 | 18 | 112/72 |
| 8 | 28 | F | Lawyer | 98.2 | 98.0 | 68 | 14 | 108/68 |
| | | | | 98.4 | 98.2 | 70 | 16 | 110/70 |
| 9 | 30 | M | Businessman | 98.0 | 97.8 | 66 | 14 | 106/66 |
| | | | | 98.2 | 98.0 | 68 | 16 | 108/68 |

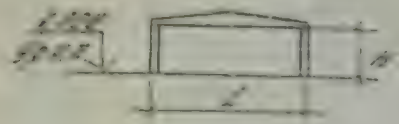
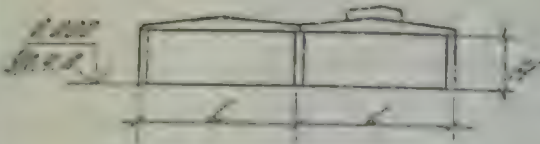
* *Journal of Management Education*, 2000, 24(1), 10-11.

14271-5225-9

1998, 1999, 2000, 2001, 2002, 2003, 2004, 2005, 2006, 2007, 2008, 2009, 2010, 2011, 2012, 2013, 2014, 2015, 2016, 2017, 2018, 2019, 2020, 2021, 2022, 2023, 2024, 2025, 2026, 2027, 2028, 2029, 2030, 2031, 2032, 2033, 2034, 2035, 2036, 2037, 2038, 2039, 2040, 2041, 2042, 2043, 2044, 2045, 2046, 2047, 2048, 2049, 2050, 2051, 2052, 2053, 2054, 2055, 2056, 2057, 2058, 2059, 2060, 2061, 2062, 2063, 2064, 2065, 2066, 2067, 2068, 2069, 2070, 2071, 2072, 2073, 2074, 2075, 2076, 2077, 2078, 2079, 2080, 2081, 2082, 2083, 2084, 2085, 2086, 2087, 2088, 2089, 2090, 2091, 2092, 2093, 2094, 2095, 2096, 2097, 2098, 2099, 2100, 2101, 2102, 2103, 2104, 2105, 2106, 2107, 2108, 2109, 2110, 2111, 2112, 2113, 2114, 2115, 2116, 2117, 2118, 2119, 2120, 2121, 2122, 2123, 2124, 2125, 2126, 2127, 2128, 2129, 2130, 2131, 2132, 2133, 2134, 2135, 2136, 2137, 2138, 2139, 2140, 2141, 2142, 2143, 2144, 2145, 2146, 2147, 2148, 2149, 2150, 2151, 2152, 2153, 2154, 2155, 2156, 2157, 2158, 2159, 2160, 2161, 2162, 2163, 2164, 2165, 2166, 2167, 2168, 2169, 2170, 2171, 2172, 2173, 2174, 2175, 2176, 2177, 2178, 2179, 2180, 2181, 2182, 2183, 2184, 2185, 2186, 2187, 2188, 2189, 2190, 2191, 2192, 2193, 2194, 2195, 2196, 2197, 2198, 2199, 2200, 2201, 2202, 2203, 2204, 2205, 2206, 2207, 2208, 2209, 2210, 2211, 2212, 2213, 2214, 2215, 2216, 2217, 2218, 2219, 2220, 2221, 2222, 2223, 2224, 2225, 2226, 2227, 2228, 2229, 2230, 2231, 2232, 2233, 2234, 2235, 2236, 2237, 2238, 2239, 2240, 2241, 2242, 2243, 2244, 2245, 2246, 2247, 2248, 2249, 2250, 2251, 2252, 2253, 2254, 2255, 2256, 2257, 2258, 2259, 2260, 2261, 2262, 2263, 2264, 2265, 2266, 2267, 2268, 2269, 2270, 2271, 2272, 2273, 2274, 2275, 2276, 2277, 2278, 2279, 2280, 2281, 2282, 2283, 2284, 2285, 2286, 2287, 2288, 2289, 2290, 2291, 2292, 2293, 2294, 2295, 2296, 2297, 2298, 2299, 2300, 2301, 2302, 2303, 2304, 2305, 2306, 2307, 2308, 2309, 2310, 2311, 2312, 2313, 2314, 2315, 2316, 2317, 2318, 2319, 2320, 2321, 2322, 2323, 2324, 2325, 2326, 2327, 2328, 2329, 2330, 2331, 2332, 2333, 2334, 2335, 2336, 2337, 2338, 2339, 2340, 2341, 2342, 2343, 2344, 2345, 2346, 2347, 2348, 2349, 2350, 2351, 2352, 2353, 2354, 2355, 2356, 2357, 2358, 2359, 2360, 2361, 2362, 2363, 2364, 2365, 2366, 2367, 2368, 2369, 2370, 2371, 2372, 2373, 2374, 2375, 2376, 2377, 2378, 2379, 2380, 2381, 2382, 2383, 2384, 2385, 2386, 2387, 2388, 2389, 2390, 2391, 2392, 2393, 2394, 2395, 2396, 2397, 2398, 2399, 2400, 2401, 2402, 2403, 2404, 2405, 2406, 2407, 2408, 2409, 2410, 2411, 2412, 2413, 2414, 2415, 2416, 2417, 2418, 2419, 2420, 2421, 2422, 2423, 2424, 2425, 2426, 2427, 2428, 2429, 2430, 2431, 2432, 2433, 2434, 2435, 2436, 2437, 2438, 2439, 2440, 2441, 2442, 2443, 2444, 2445, 2446, 2447, 2448, 2449, 2450, 2451, 2452, 2453, 2454, 2455, 2456, 2457, 2458, 2459, 2460, 2461, 2462, 2463, 2464, 2465, 2466, 2467, 2468, 2469, 2470, 2471, 2472, 2473, 2474, 2475, 2476, 2477, 2478, 2479, 2480, 2481, 2482, 2483, 2484, 2485, 2486, 2487, 2488, 2489, 2490, 2491, 2492, 2493, 2494, 2495, 2496, 2497, 2498, 2499, 2500, 2501, 2502, 2503, 2504, 2505, 2506, 2507, 2508, 2509, 2510, 2511, 2512, 2513, 2514, 2515, 2516, 2517, 2518, 2519, 2520, 2521, 2522, 2523, 2524, 2525, 2526, 2527, 2528, 2529, 2530, 2531, 2532, 2533, 2534, 2535, 2536, 2537, 2538, 2539, 2540, 2541, 2542, 2543, 2544, 2545, 2546, 2547, 2548, 2549, 2550, 2551, 2552, 2553, 2554, 2555, 2556, 2557, 2558, 2559, 2560, 2561, 2562, 2563, 2564, 2565, 2566, 2567, 2568, 2569, 2570, 2571, 2572, 2573, 2574, 2575, 2576, 2577, 2578, 2579, 2580, 2581, 2582, 2583, 2584, 2585, 2586, 2587, 2588, 2589, 2590, 2591, 2592, 2593, 2594, 2595, 2596, 2597, 2598, 2599, 2600, 2601, 2602, 2603, 2604, 2605, 2606, 2607, 2608, 2609, 2610, 2611, 2612, 2613, 2614, 2615, 2616, 2617, 2618, 2619, 2620, 2621, 2622, 2623, 2624, 2625, 2626, 2627, 2628, 2629, 2630, 2631, 2632, 2633, 2634, 2635, 2636, 2637, 2638, 2639, 2640, 2641, 2642, 2643, 2644, 2645, 2646, 2647, 2648, 2649, 2650, 2651, 2652, 2653, 2654, 2655, 2656, 2657, 2658, 2659, 2660, 2661, 2662, 2663, 2664, 2665, 2666, 2667, 2668, 2669, 2670, 2671, 2672, 2673, 2674, 2675, 2676, 2677, 2678, 2679, 26

1021-1025-2

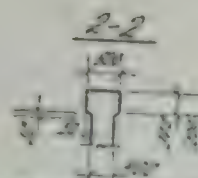
DATE: 11-11-11

| Сечение здания | Длина здания, м | Ширина здания, м | Угол наклона, % | | Коэффициент |
|--|-----------------|------------------|-----------------|------------------|-------------|
| | | | по длине здания | по ширине здания | |
|  | 18 | 8 | 6:12 | 6:12 | 1.0 |
| | | 24 | | | 1.0 |
| | | 30 | | | 1.2 |
| | | 36 | | | 1.2 |
|  | 30 | 8 | 6:12 | 12 | 1.0 |
| | | 24 | | | 1.0 |
| | | 30 | | | 1.2 |
| | | 36 | | | 1.2 |
|  | 12.3 | 24 | 6:12 | 12 | 1.2 |
| | | 30 | | | |
| | | 36 | | | |
| | 14.4 | 24 | 6:12 | 12 | 1.2 |
| | | 30 | | | |
| | | 36 | | | |

1. Для двускатных зданий для длины здания берется 6 м.
 2. Для зданий с двускатными крышами, состоящими из двух скатов, для длины здания берется 25 м, для зданий с двускатными крышами, состоящими из трех скатов - 14 м, 7 скатов - 12 м, 8 скатов - 6 м.

3. Ширина здания принимается равной 6 м при длине здания 18 м и 12 м - при длине здания 30, 30 и 36 м.

| | | | |
|-------------|--------|--------|-------|
| 1423-5/88-1 | | | |
| Длина | Ширина | Высота | Объем |
| Длина | Ширина | Высота | Объем |
| Длина | Ширина | Высота | Объем |
| Длина | Ширина | Высота | Объем |



В связи с тем, что в настоящее время не имеется возможности для проведения работ по изучению влияния различных факторов на развитие болезни, необходимо провести дополнительные исследования.

1923-1924

1. *Staphylococcus aureus*
 2. *Staphylococcus aureus*
 3. *Staphylococcus aureus*



B. carter and *B. pumila* were present at 1000
feet above sea level and at 1000 ft. at the
lowest elevations. *B. carter* was present at
1000 ft. and

100-500-2

1. General
 2. Particular
 3. Conclusion

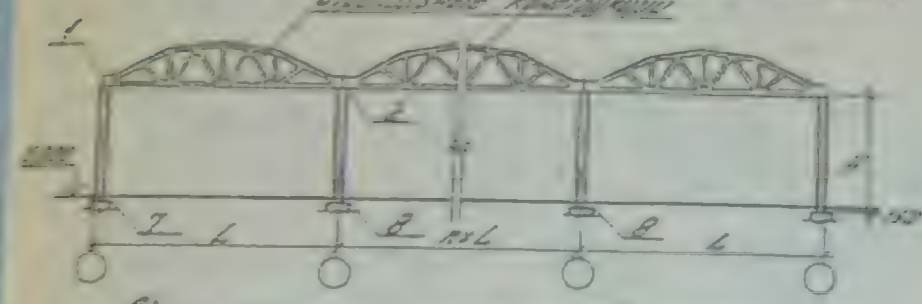
[illegible]

23572-01-01

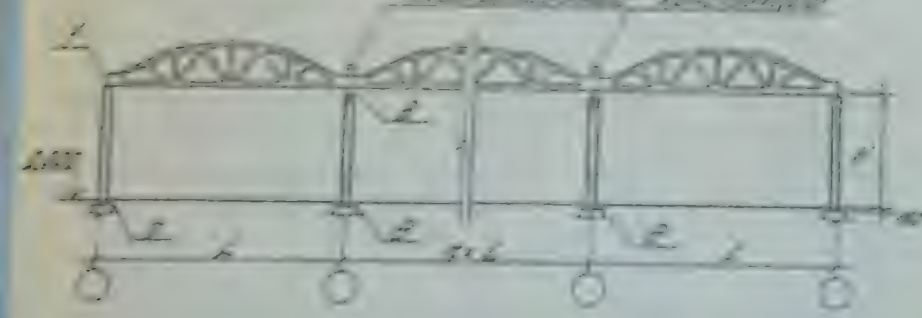
Варианты компоновки конструкций
с 10 шир. колонн 6м



б) при шире колонн крайних и средних рядов 6 или 12м
Составная конструкция



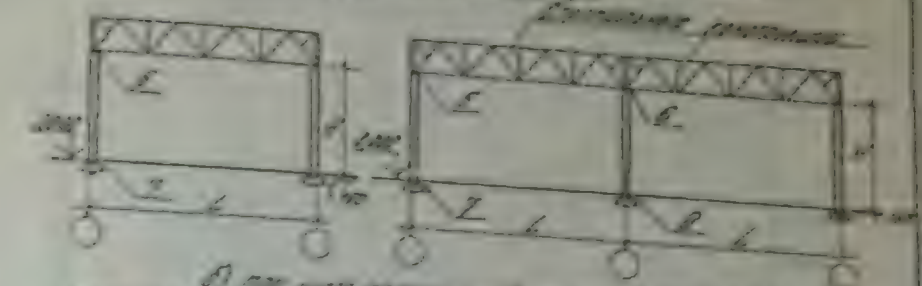
в) при шире колонн крайних рядов 6м средних - 12м
Составная конструкция



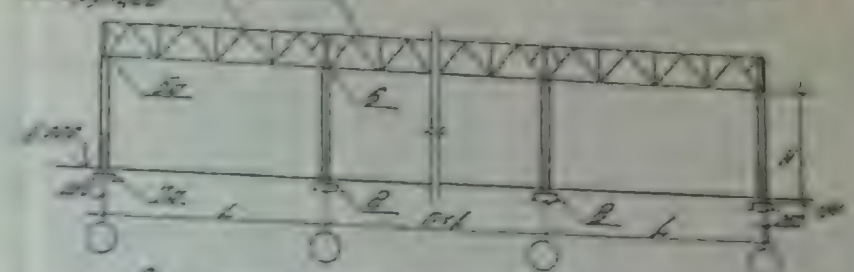
| № | Ст |
|------|----|
| С. 1 | 10 |
| С. 2 | 10 |
| С. 3 | 10 |

| № | Ст |
|------|----|
| С. 1 | 10 |
| С. 2 | 10 |
| С. 3 | 10 |

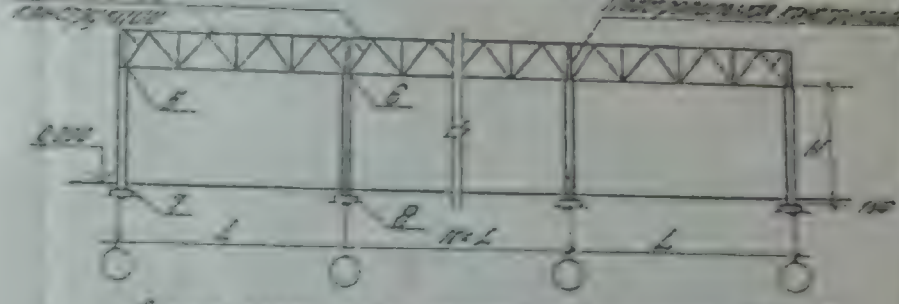
Варианты компоновки конструкций
с 10 шир. колонн 6м



б) при шире колонн крайних и средних рядов 12м
Составная конструкция



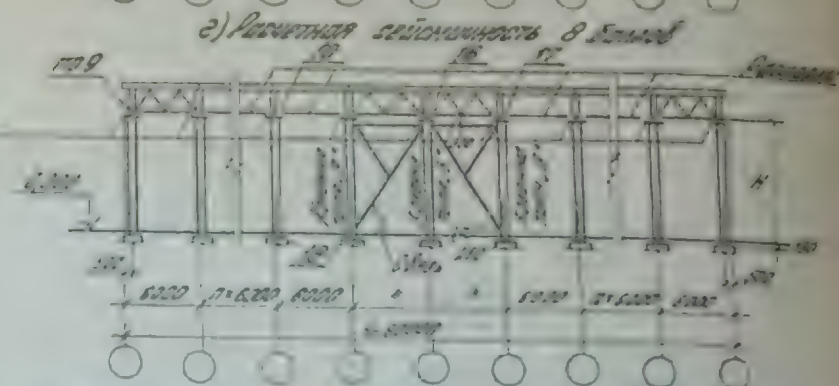
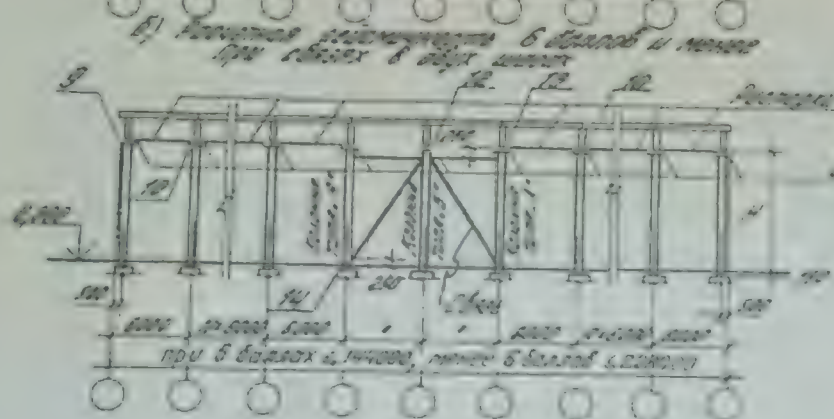
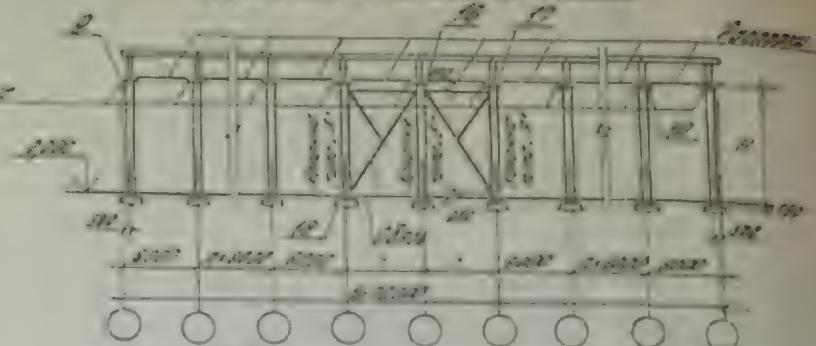
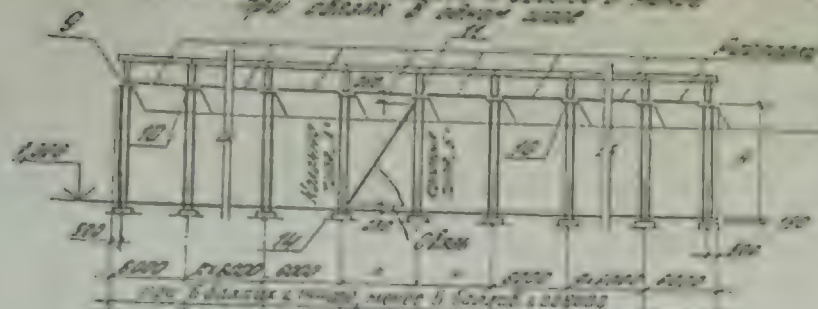
в) при шире колонн крайних рядов 6м средних - 12м
Составная конструкция



Стены с одинаковой конструкцией потолка и фундамента

| | | | | | |
|-------|-------|-------|-------|--------------|-------|
| | | | | 1423+5'880-4 | |
| Виды | Сорта | Виды | Сорта | Виды | Сорта |
| Стены | Полы | Стены | Полы | Стены | Полы |
| Стены | Полы | Стены | Полы | Стены | Полы |
| Стены | Полы | Стены | Полы | Стены | Полы |
| Стены | Полы | Стены | Полы | Стены | Полы |

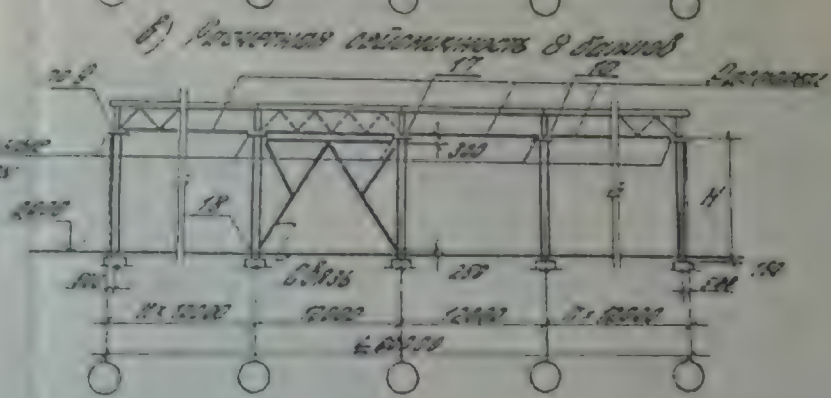
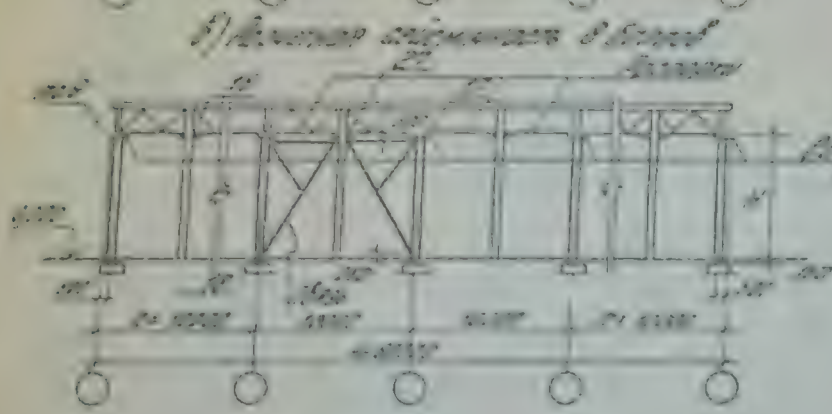
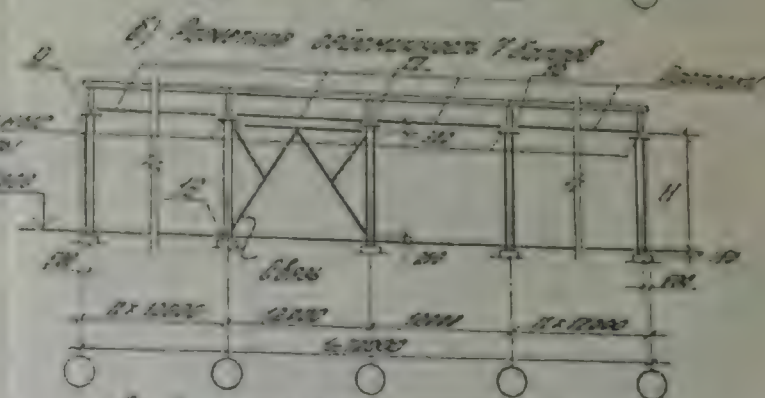
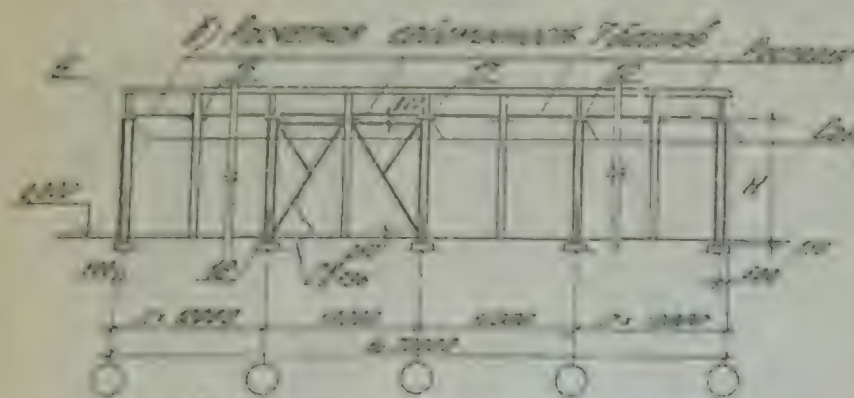
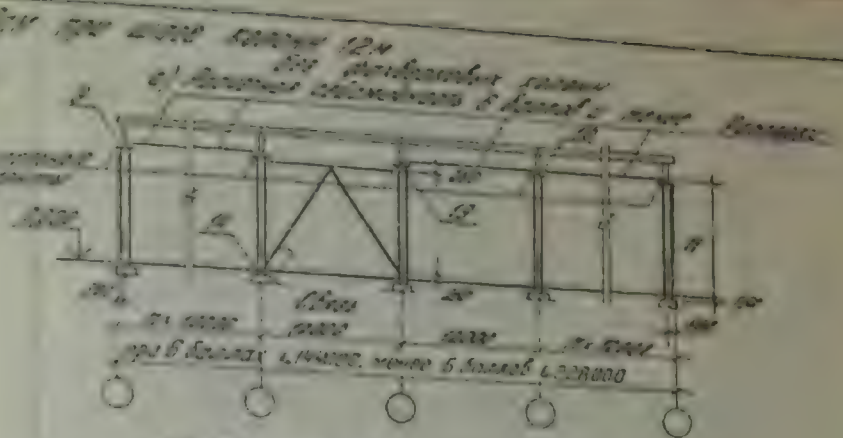
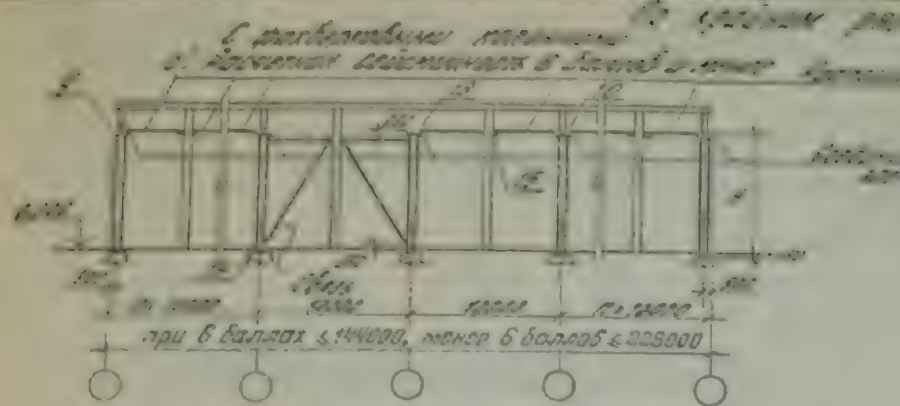
Adiantum submontanum Presl



| N
points | C_{eff} |
|--------------------|------------------|
| 8, 10, 11 | 25 |
| 12, 13, 14, 15 | 26 |
| 16, 17, 18 | 27 |
| 19, 20, 21, 22, 23 | 28 |
| 24, 25, 26, 27 | 29 |
| 4 | 24 |

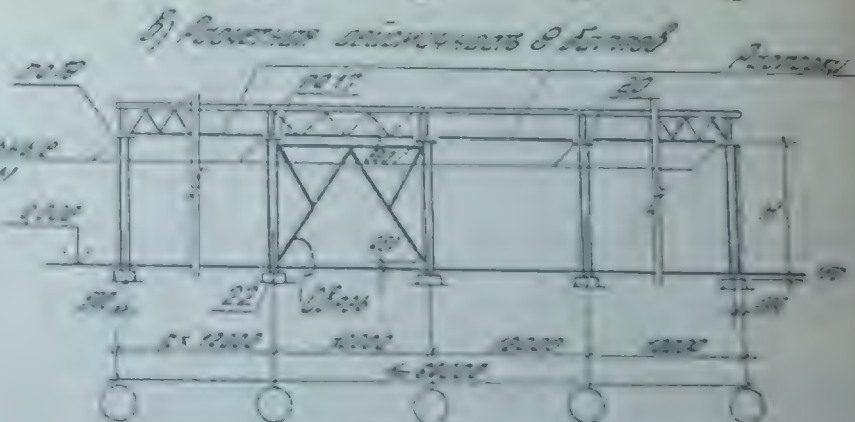
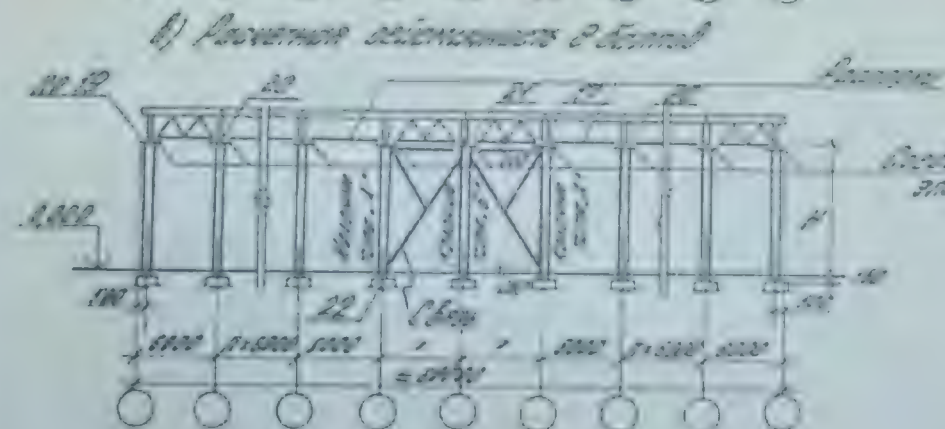
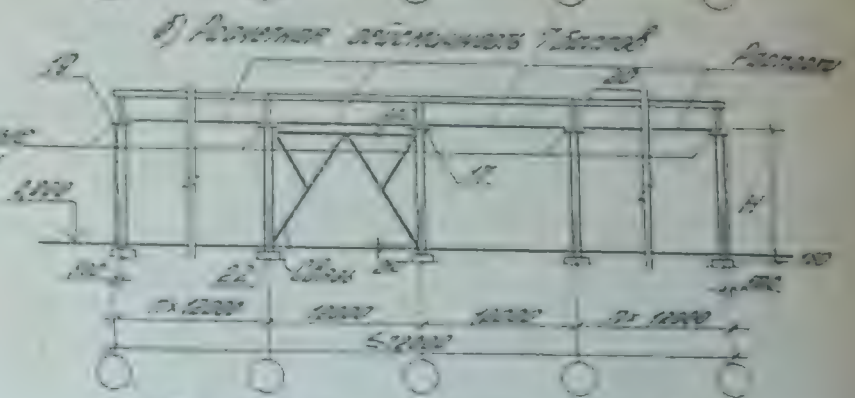
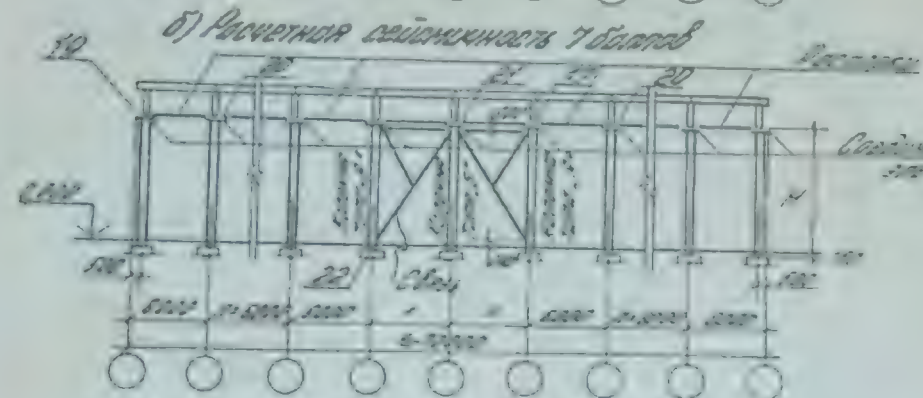
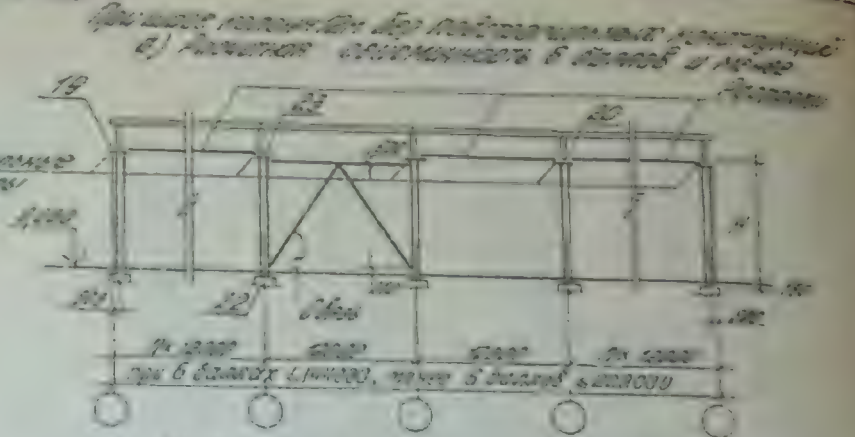
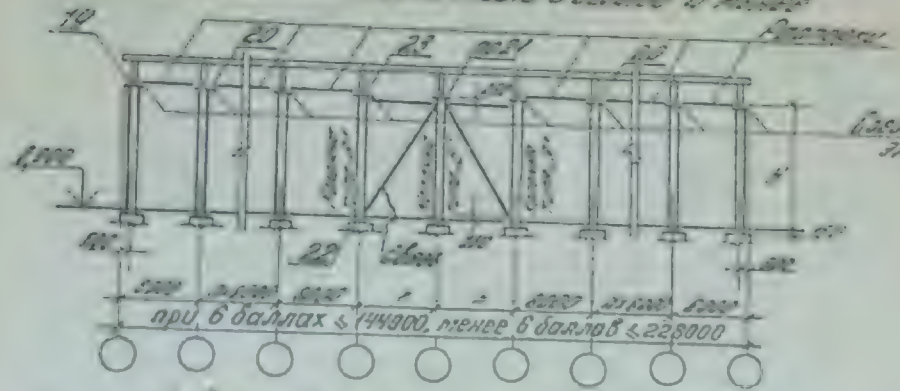
1. Узлы крепления связей к колоннам продольного фасада выполнены в серии 1-2, 1-3, узлы крепления диагональных связей к колоннам выпуска (узлы 15).
2. Распорки между связями по крайним рядам стальных колонн в м. в. колонн 1-2, 1-3, 1-4, 1-5, 1-6, 1-7, 1-8, 1-9, 1-10, 1-11, 1-12, 1-13, 1-14, 1-15, 1-16, 1-17, 1-18, 1-19, 1-20, 1-21, 1-22, 1-23, 1-24, 1-25, 1-26, 1-27, 1-28, 1-29, 1-30, 1-31, 1-32, 1-33, 1-34, 1-35, 1-36, 1-37, 1-38, 1-39, 1-40, 1-41, 1-42, 1-43, 1-44, 1-45, 1-46, 1-47, 1-48, 1-49, 1-50, 1-51, 1-52, 1-53, 1-54, 1-55, 1-56, 1-57, 1-58, 1-59, 1-60, 1-61, 1-62, 1-63, 1-64, 1-65, 1-66, 1-67, 1-68, 1-69, 1-70, 1-71, 1-72, 1-73, 1-74, 1-75, 1-76, 1-77, 1-78, 1-79, 1-80, 1-81, 1-82, 1-83, 1-84, 1-85, 1-86, 1-87, 1-88, 1-89, 1-90, 1-91, 1-92, 1-93, 1-94, 1-95, 1-96, 1-97, 1-98, 1-99, 1-100, 1-101, 1-102, 1-103, 1-104, 1-105, 1-106, 1-107, 1-108, 1-109, 1-110, 1-111, 1-112, 1-113, 1-114, 1-115, 1-116, 1-117, 1-118, 1-119, 1-120, 1-121, 1-122, 1-123, 1-124, 1-125, 1-126, 1-127, 1-128, 1-129, 1-130, 1-131, 1-132, 1-133, 1-134, 1-135, 1-136, 1-137, 1-138, 1-139, 1-140, 1-141, 1-142, 1-143, 1-144, 1-145, 1-146, 1-147, 1-148, 1-149, 1-150, 1-151, 1-152, 1-153, 1-154, 1-155, 1-156, 1-157, 1-158, 1-159, 1-160, 1-161, 1-162, 1-163, 1-164, 1-165, 1-166, 1-167, 1-168, 1-169, 1-170, 1-171, 1-172, 1-173, 1-174, 1-175, 1-176, 1-177, 1-178, 1-179, 1-180, 1-181, 1-182, 1-183, 1-184, 1-185, 1-186, 1-187, 1-188, 1-189, 1-190, 1-191, 1-192, 1-193, 1-194, 1-195, 1-196, 1-197, 1-198, 1-199, 1-200, 1-201, 1-202, 1-203, 1-204, 1-205, 1-206, 1-207, 1-208, 1-209, 1-210, 1-211, 1-212, 1-213, 1-214, 1-215, 1-216, 1-217, 1-218, 1-219, 1-220, 1-221, 1-222, 1-223, 1-224, 1-225, 1-226, 1-227, 1-228, 1-229, 1-230, 1-231, 1-232, 1-233, 1-234, 1-235, 1-236, 1-237, 1-238, 1-239, 1-240, 1-241, 1-242, 1-243, 1-244, 1-245, 1-246, 1-247, 1-248, 1-249, 1-250, 1-251, 1-252, 1-253, 1-254, 1-255, 1-256, 1-257, 1-258, 1-259, 1-260, 1-261, 1-262, 1-263, 1-264, 1-265, 1-266, 1-267, 1-268, 1-269, 1-270, 1-271, 1-272, 1-273, 1-274, 1-275, 1-276, 1-277, 1-278, 1-279, 1-280, 1-281, 1-282, 1-283, 1-284, 1-285, 1-286, 1-287, 1-288, 1-289, 1-290, 1-291, 1-292, 1-293, 1-294, 1-295, 1-296, 1-297, 1-298, 1-299, 1-300, 1-301, 1-302, 1-303, 1-304, 1-305, 1-306, 1-307, 1-308, 1-309, 1-310, 1-311, 1-312, 1-313, 1-314, 1-315, 1-316, 1-317, 1-318, 1-319, 1-320, 1-321, 1-322, 1-323, 1-324, 1-325, 1-326, 1-327, 1-328, 1-329, 1-330, 1-331, 1-332, 1-333, 1-334, 1-335, 1-336, 1-337, 1-338, 1-339, 1-340, 1-341, 1-342, 1-343, 1-344, 1-345, 1-346, 1-347, 1-348, 1-349, 1-350, 1-351, 1-352, 1-353, 1-354, 1-355, 1-356, 1-357, 1-358, 1-359, 1-360, 1-361, 1-362, 1-363, 1-364, 1-365, 1-366, 1-367, 1-368, 1-369, 1-370, 1-371, 1-372, 1-373, 1-374, 1-375, 1-376, 1-377, 1-378, 1-379, 1-380, 1-381, 1-382, 1-383, 1-384, 1-385, 1-386, 1-387, 1-388, 1-389, 1-390, 1-391, 1-392, 1-393, 1-394, 1-395, 1-396, 1-397, 1-398, 1-399, 1-400, 1-401, 1-402, 1-403, 1-404, 1-405, 1-406, 1-407, 1-408, 1-409, 1-410, 1-411, 1-412, 1-413, 1-414, 1-415, 1-416, 1-417, 1-418, 1-419, 1-420, 1-421, 1-422, 1-423, 1-424, 1-425, 1-426, 1-427, 1-428, 1-429, 1-430, 1-431, 1-432, 1-433, 1-434, 1-435, 1-436, 1-437, 1-438, 1-439, 1-440, 1-441, 1-442, 1-443, 1-444, 1-445, 1-446, 1-447, 1-448, 1-449, 1-450, 1-451, 1-452, 1-453, 1-454, 1-455, 1-456, 1-457, 1-458, 1-459, 1-460, 1-461, 1-462, 1-463, 1-464, 1-465, 1-466, 1-467, 1-468, 1-469, 1-470, 1-471, 1-472, 1-473, 1-474, 1-475, 1-476, 1-477, 1-478, 1-479, 1-480, 1-481, 1-482, 1-483, 1-484, 1-485, 1-486, 1-487, 1-488, 1-489, 1-490, 1-491, 1-492, 1-493, 1-494, 1-495, 1-496, 1-497, 1-498, 1-499, 1-500, 1-501, 1-502, 1-503, 1-504, 1-505, 1-506, 1-507, 1-508, 1-509, 1-510, 1-511, 1-512, 1-513, 1-514, 1-515, 1-516, 1-517, 1-518, 1-519, 1-520, 1-521, 1-522, 1-523, 1-524, 1-525, 1-526, 1-527, 1-528, 1-529, 1-530, 1-531, 1-532, 1-533, 1-534, 1-535, 1-536, 1-537, 1-538, 1-539, 1-540, 1-541, 1-542, 1-543, 1-544, 1-545, 1-546, 1-547, 1-548, 1-549, 1-550, 1-551, 1-552, 1-553, 1-554, 1-555, 1-556, 1-557, 1-558, 1-559, 1-560, 1-561, 1-562, 1-563, 1-564, 1-565, 1-566, 1-567, 1-568, 1-569, 1-570, 1-571, 1-572, 1-573, 1-574, 1-575, 1-576, 1-577, 1-578, 1-579, 1-580, 1-581, 1-582, 1-583, 1-584, 1-585, 1-586, 1-587, 1-588, 1-589, 1-590

[illegible]



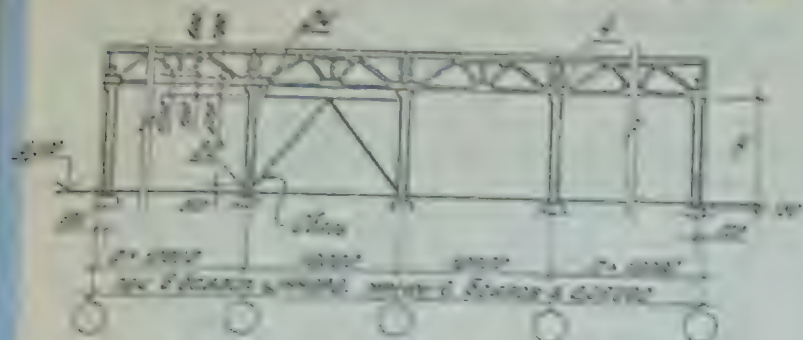
14231-5/880-5

При шире колонн 6м По средним рядам

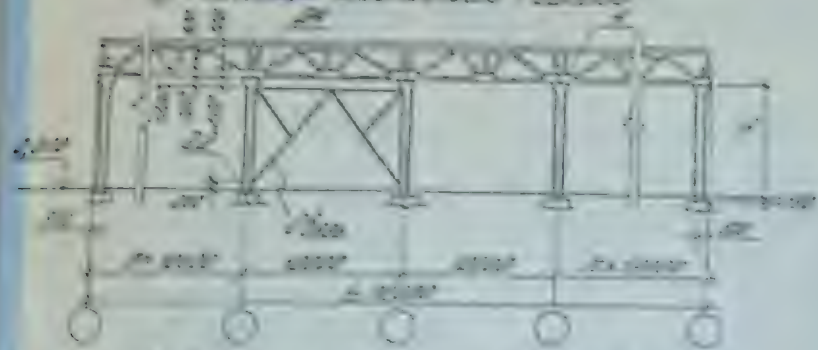


14231-5/99.0-5

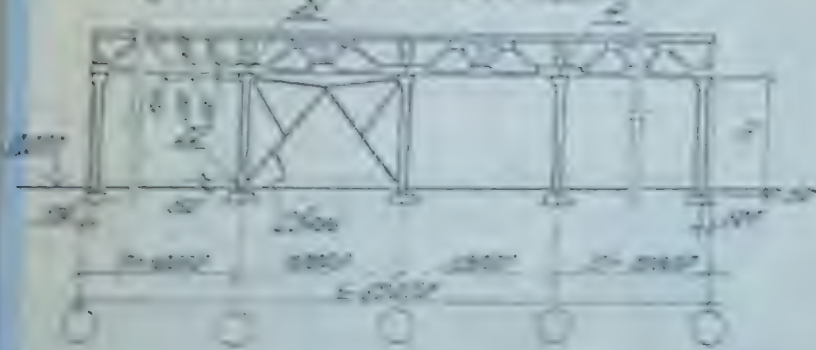
1) Расчеты по прочности на
 2) Проверка деформаций
 3) Проверка устойчивости к изгибу и кручению



4) Проверка деформаций



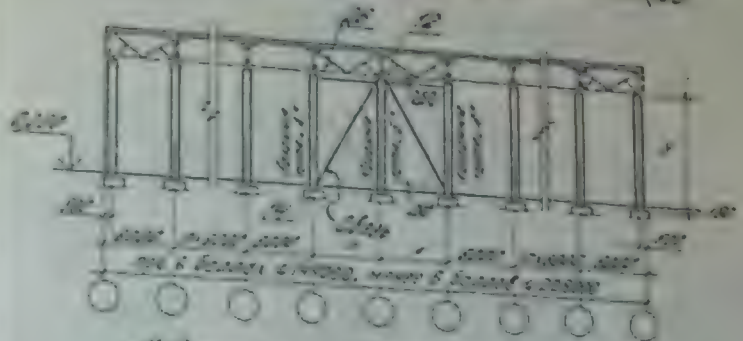
5) Проверка устойчивости к изгибу



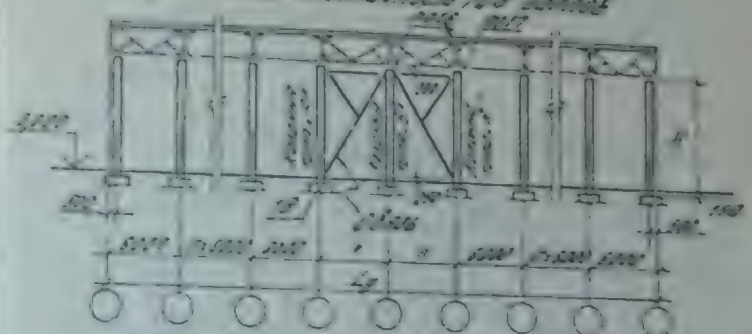
1957-5/002-5

Рис. 1

1) Расчеты по прочности на
 2) Проверка деформаций
 3) Проверка устойчивости к изгибу и кручению



4) Проверка деформаций



1) Расчеты по прочности на
 2) Проверка деформаций
 3) Проверка устойчивости к изгибу и кручению
 4) Проверка устойчивости к изгибу и кручению
 5) Проверка устойчивости к изгибу и кручению
 6) Проверка устойчивости к изгибу и кручению
 7) Проверка устойчивости к изгибу и кручению
 8) Проверка устойчивости к изгибу и кручению
 9) Проверка устойчивости к изгибу и кручению
 10) Проверка устойчивости к изгибу и кручению

| № | Длина | Сечение |
|----|-------|---------|
| 1 | 12,74 | 20 |
| 2 | 12,74 | 20 |
| 3 | 12,74 | 20 |
| 4 | 12,74 | 20 |
| 5 | 12,74 | 20 |
| 6 | 12,74 | 20 |
| 7 | 12,74 | 20 |
| 8 | 12,74 | 20 |
| 9 | 12,74 | 20 |
| 10 | 12,74 | 20 |

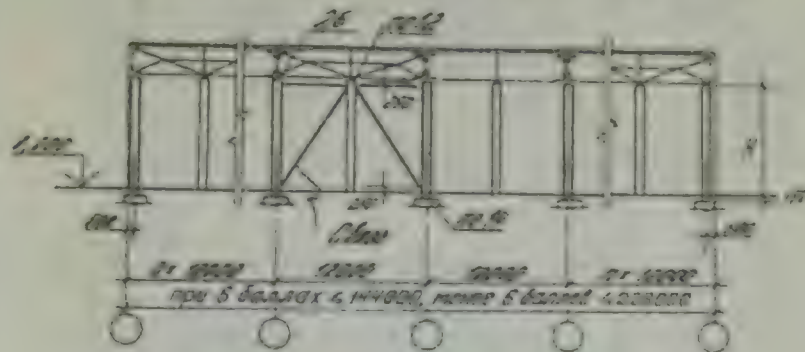
1957-5/002-6

| № | Длина | Сечение | Длина | Сечение | Длина | Сечение |
|----|-------|---------|-------|---------|-------|---------|
| 1 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 |
| 2 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 |
| 3 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 |
| 4 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 |
| 5 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 |
| 6 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 |
| 7 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 |
| 8 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 |
| 9 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 |
| 10 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 | 12,74 | 20 |

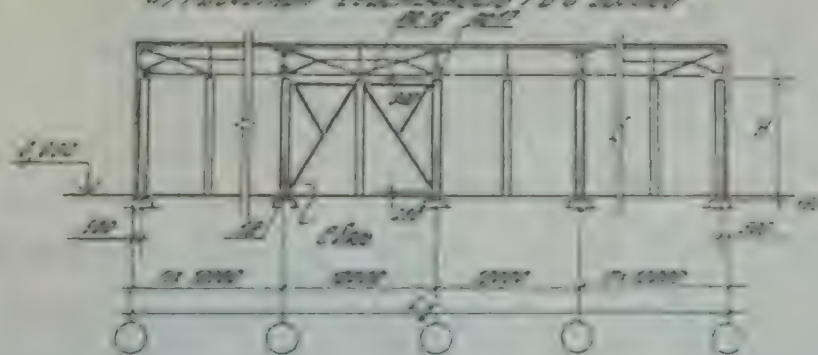
1957-5/002-6

По крайним рядам при шире колонн 12м
с разрывами колонн

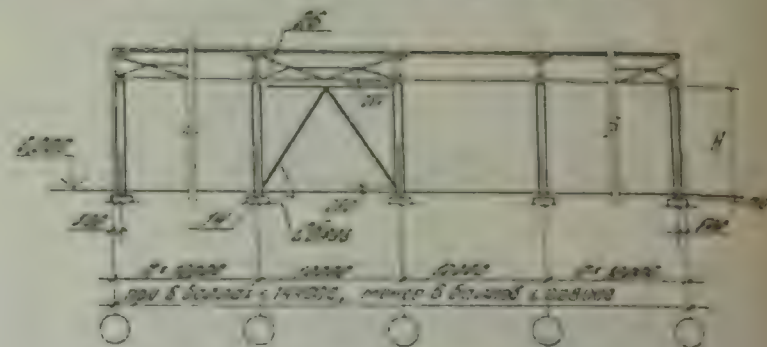
а) расчетная схема балок и колонн



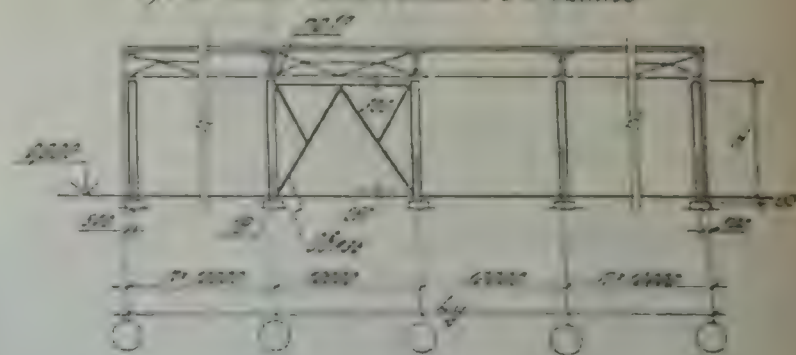
б) расчетная схема 7 и 8 балок



с разрывами колонн
в) расчетная схема балок и колонн



г) расчетная схема 6 и 8 балок

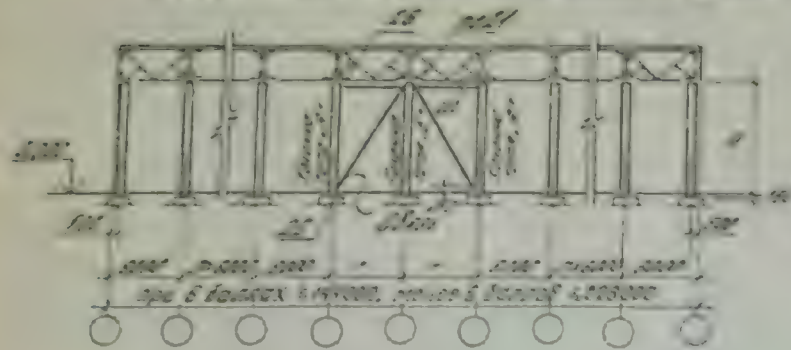


14231-5/020-6

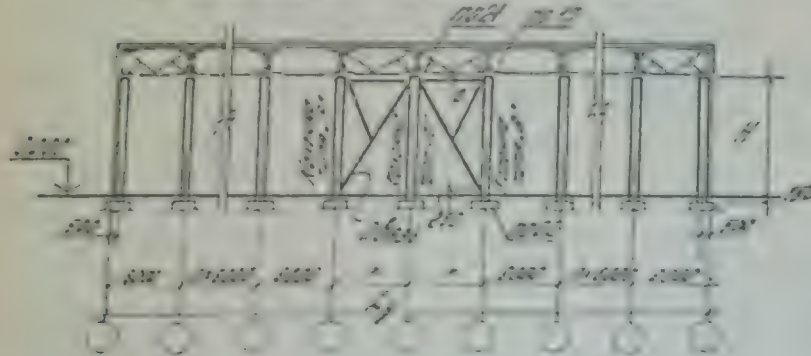
По средним рядам

При шире колонн 6м

а) Расчетная сейсмическая 6 балл и менее



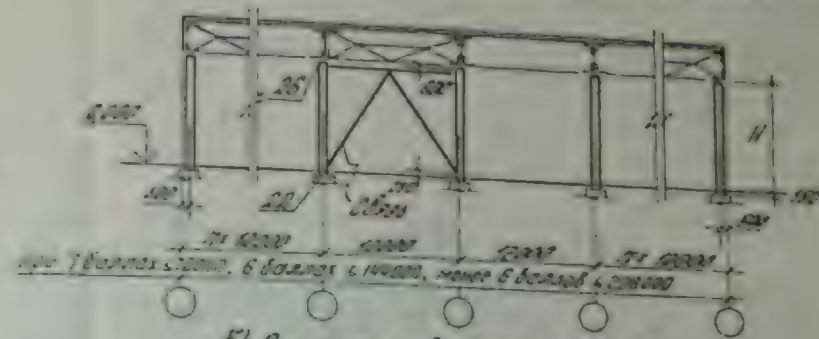
б) Расчетная сейсмическая 7 и 8 баллов



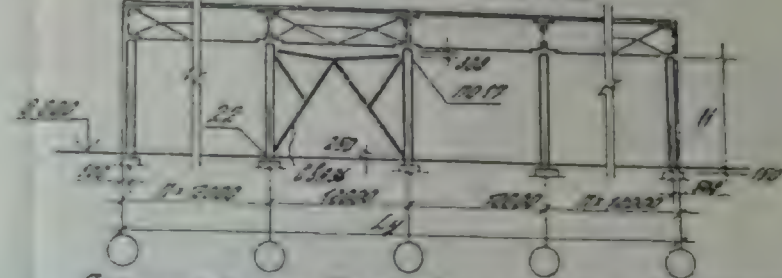
| Расчетная сейсмическая балла | Расчетная балла | Расчетная балла |
|------------------------------|-----------------|-----------------|
| 6 | 7 | 8 |
| — | — | — |
| — | — | — |
| — | — | — |

При шире колонн 12м без подкрепляющей конструкции

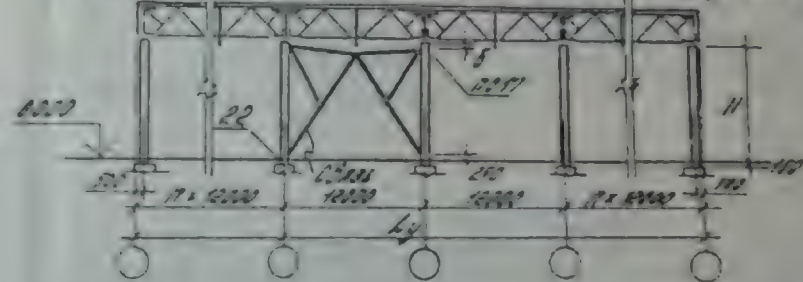
а) Расчетная сейсмическая 7 баллов и менее



б) Расчетная сейсмическая 8 баллов



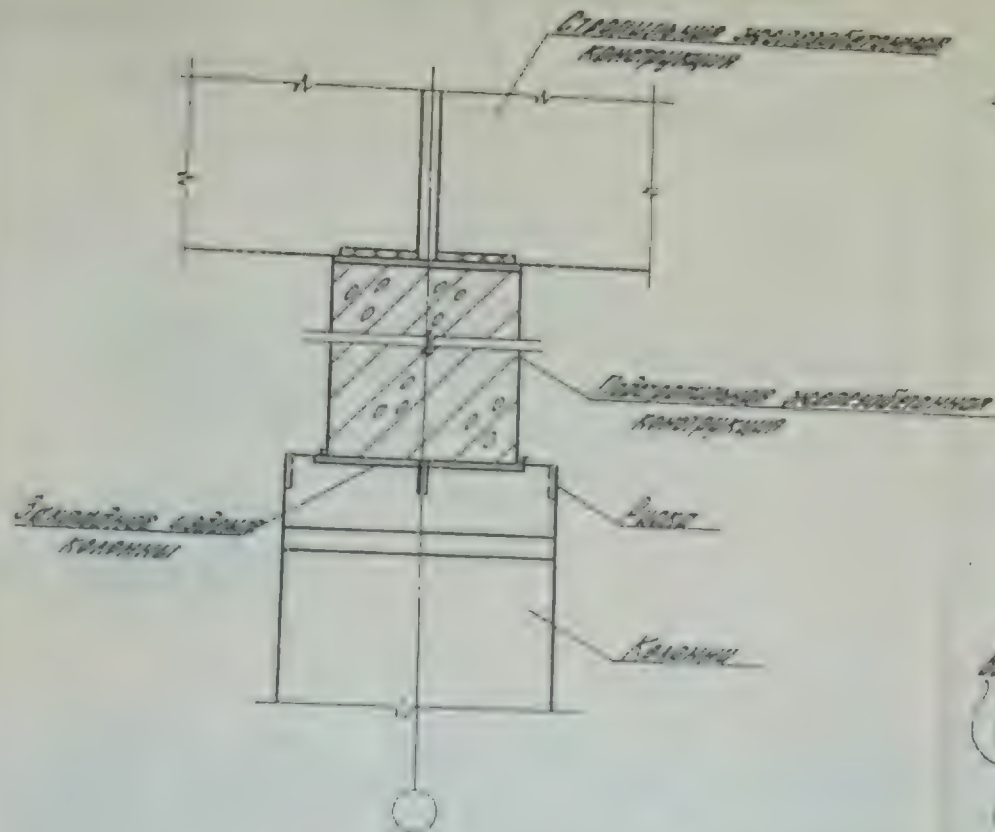
При шире колонн 12м с подкрепляющей конструкцией



14231-5, 882-6

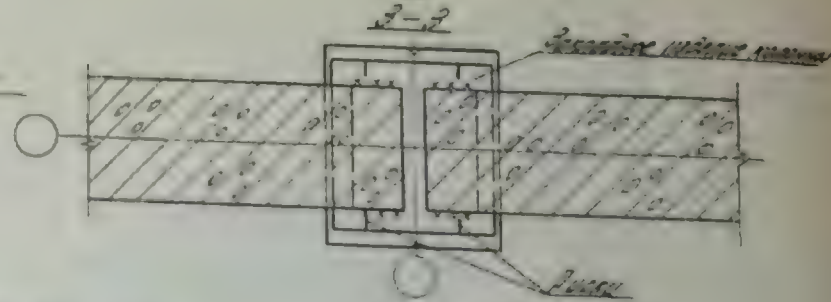
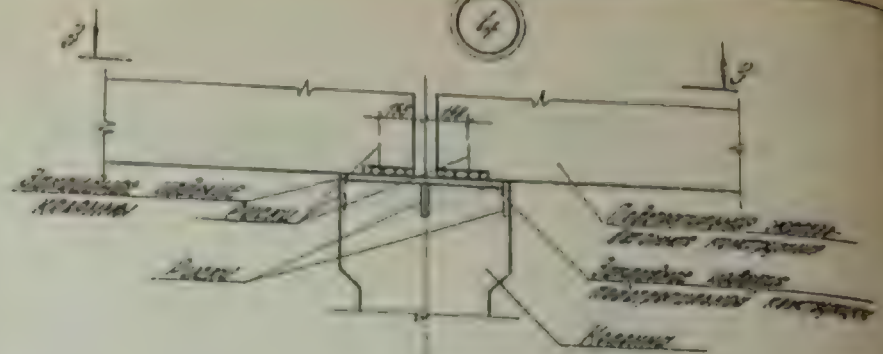
23577-01 30 формат А3

3



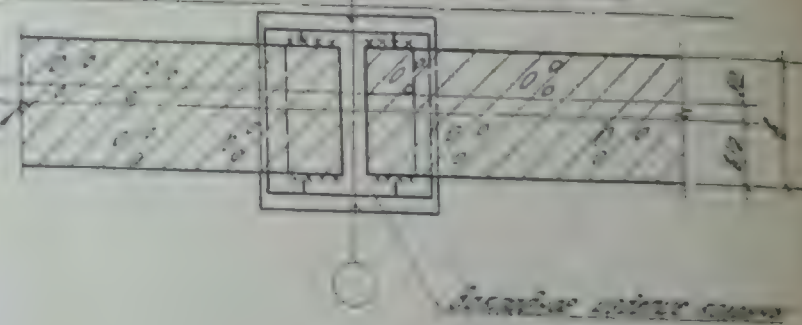
Всё сделано в соответствии с проектом

4



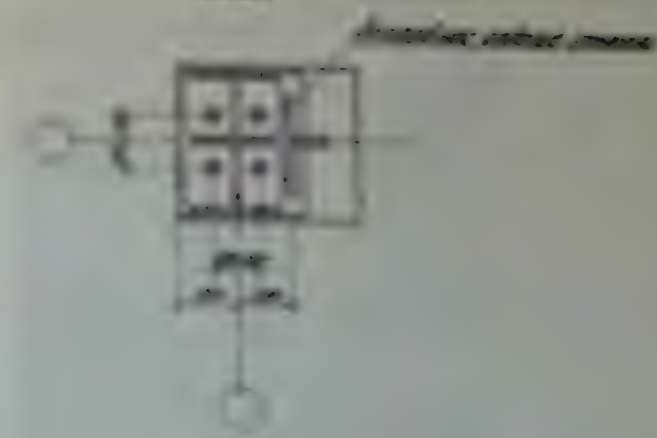
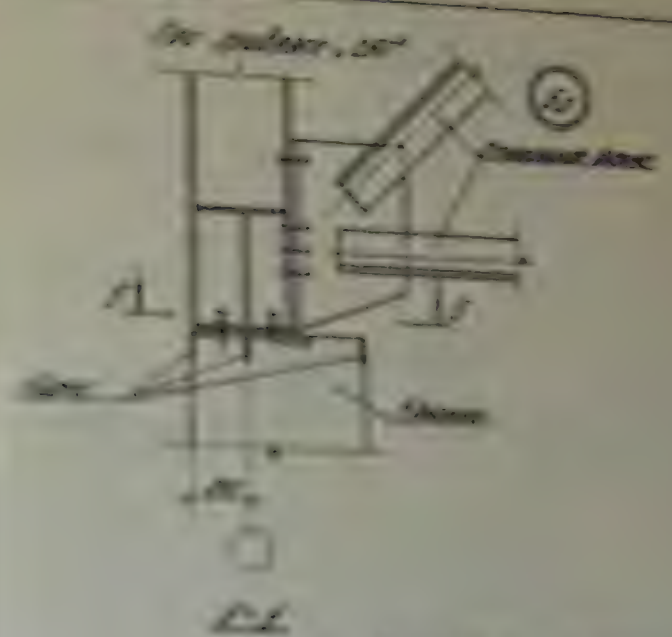
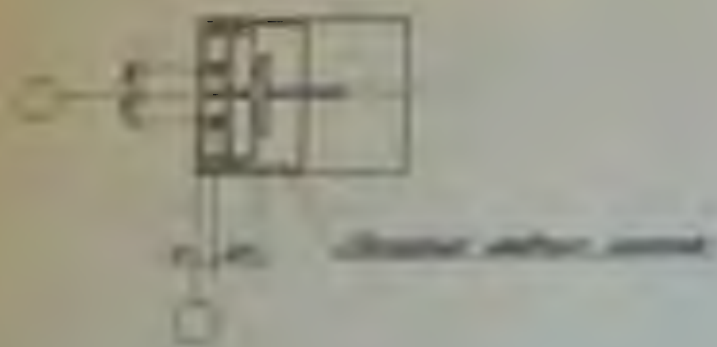
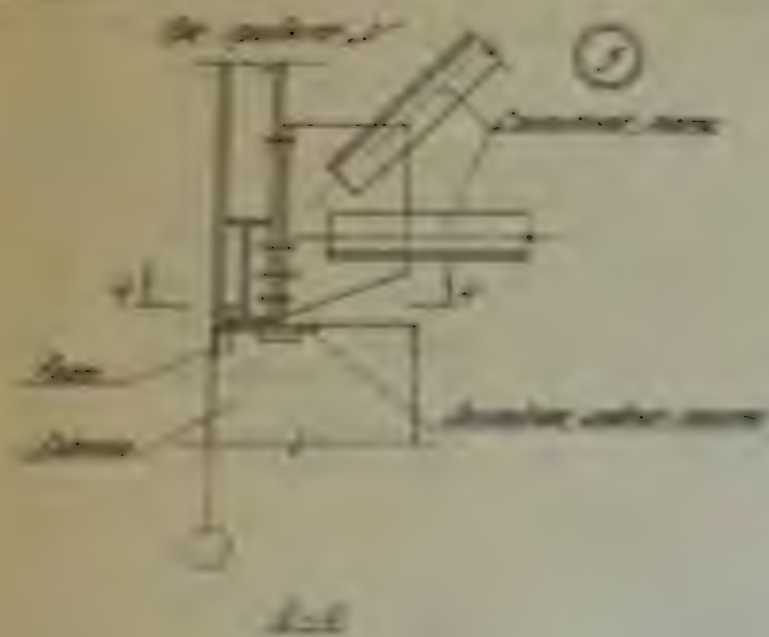
Вид с торца

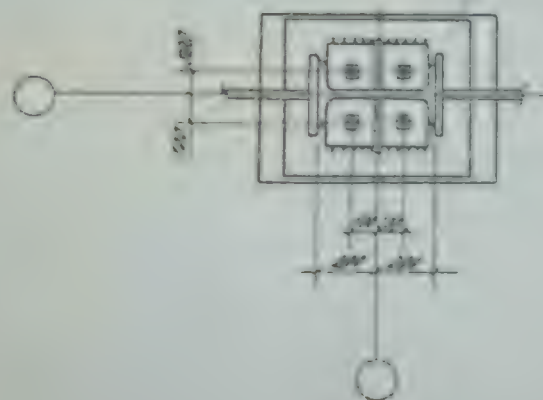
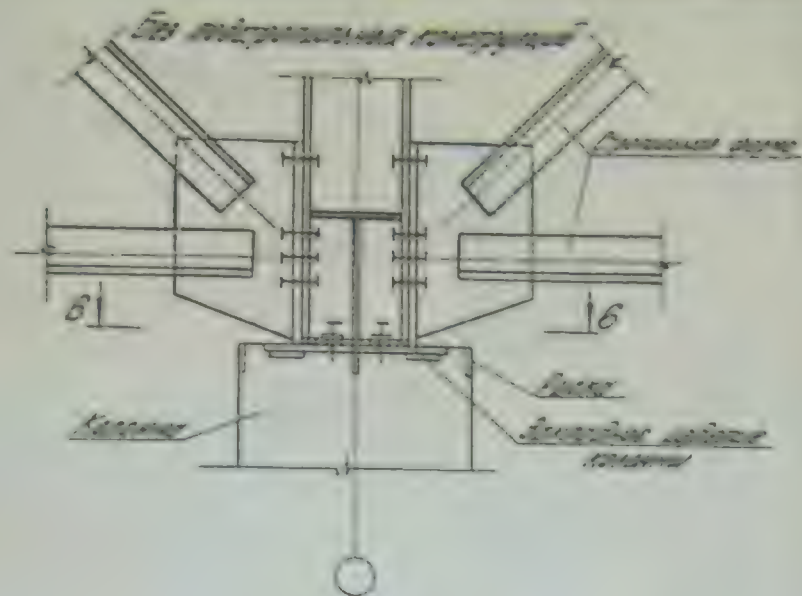
3-3 у продольной конструкции



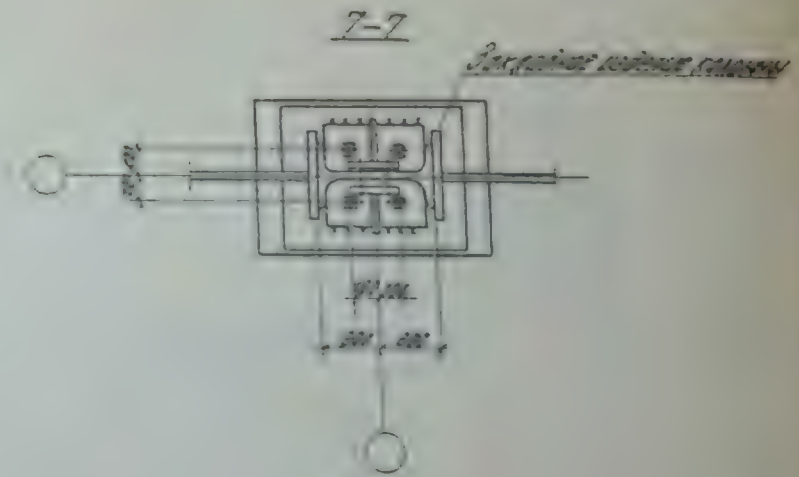
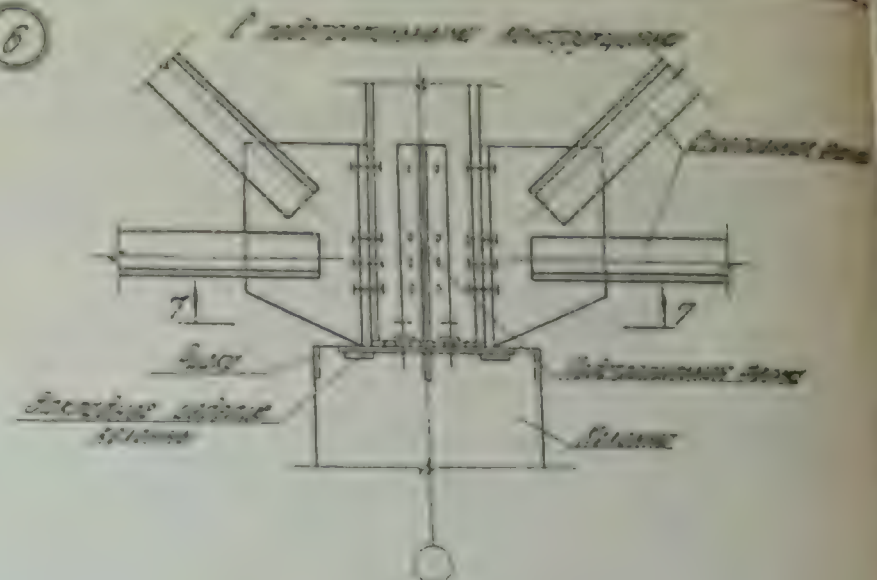
14231-6/000-7

81577-61 30





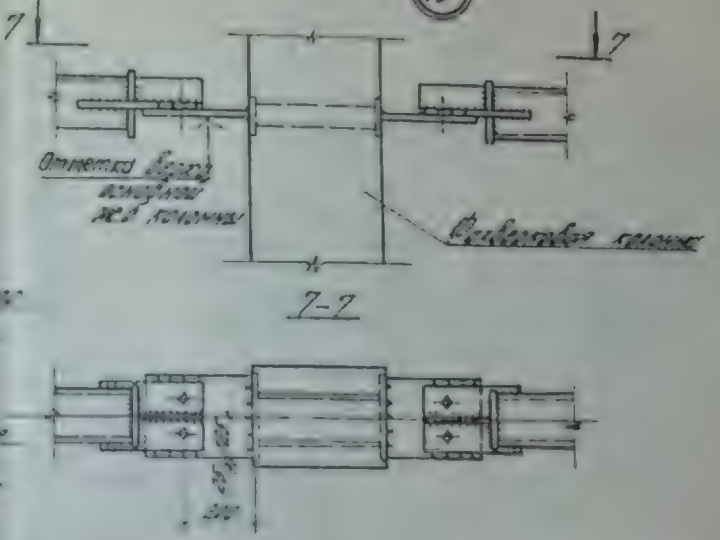
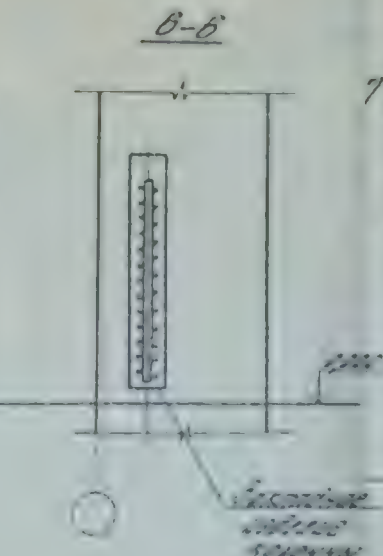
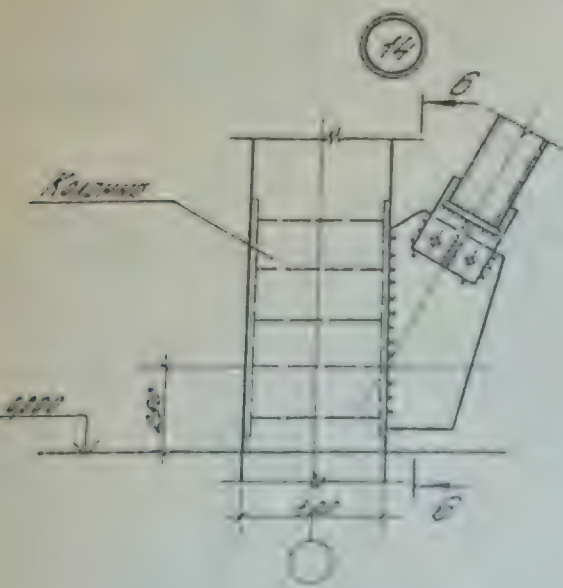
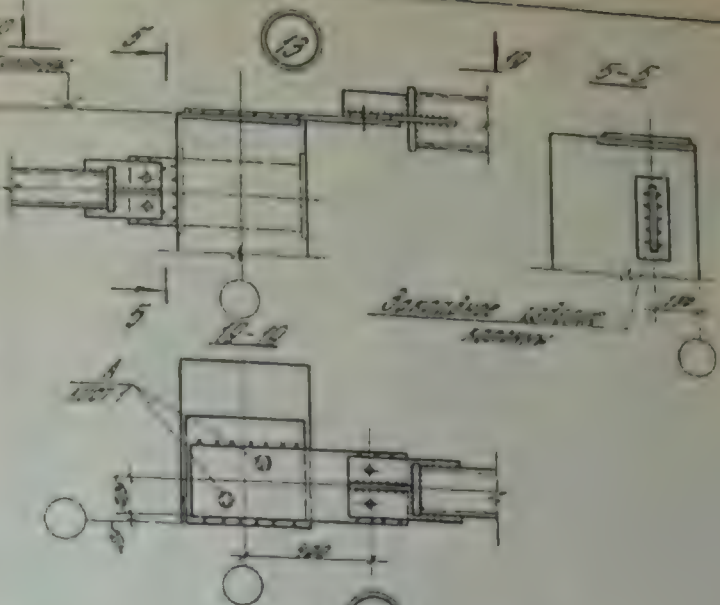
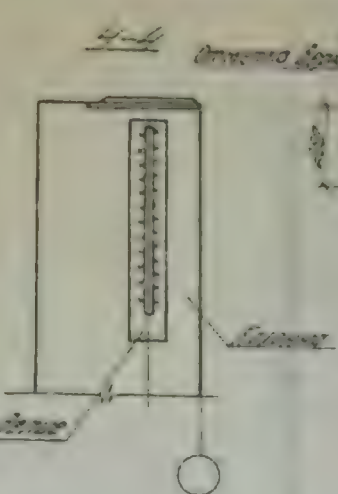
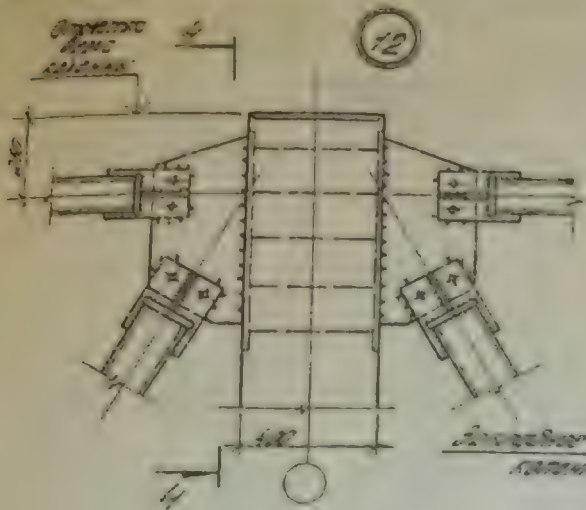
6



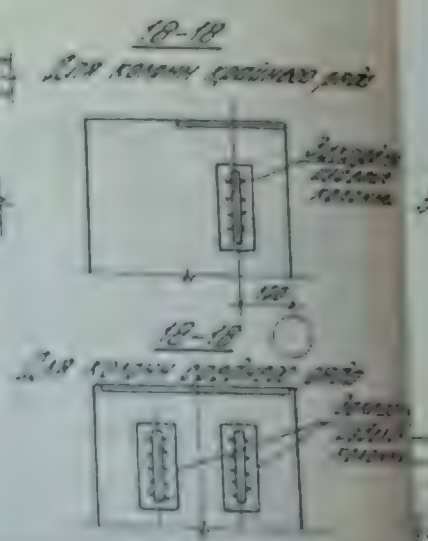
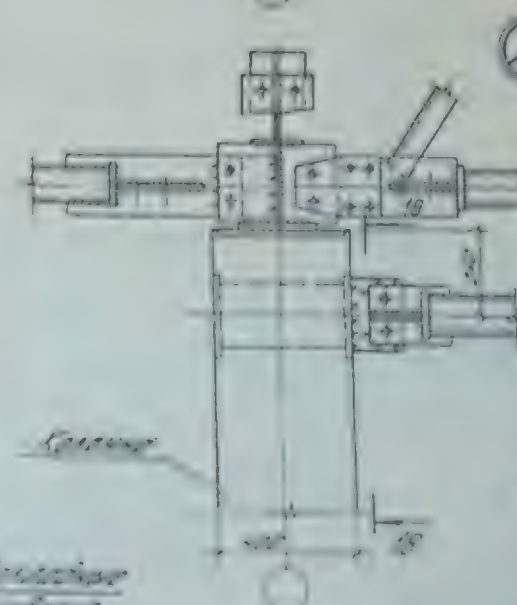
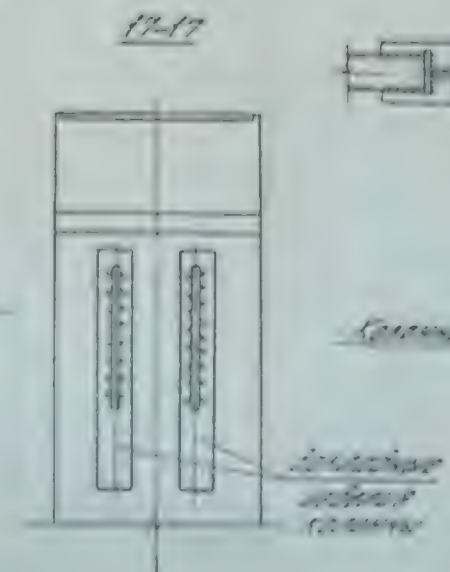
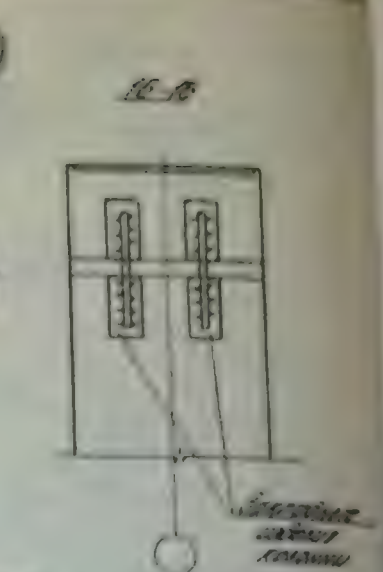
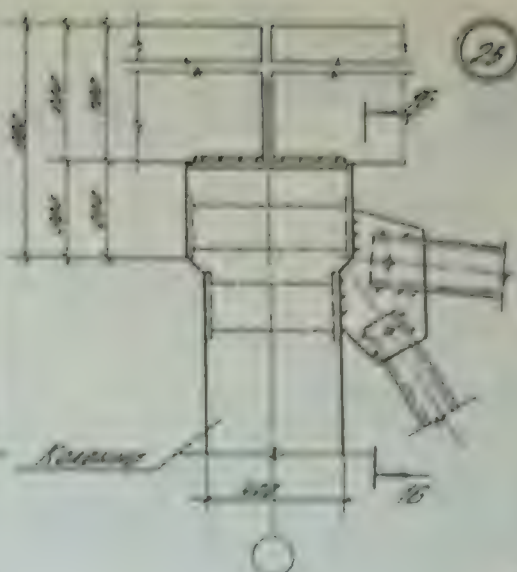
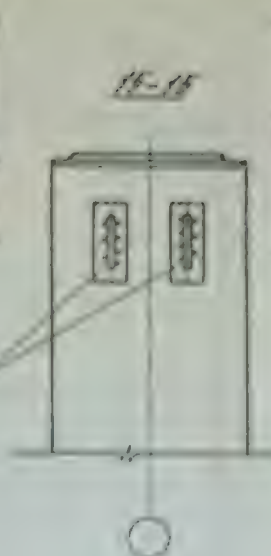
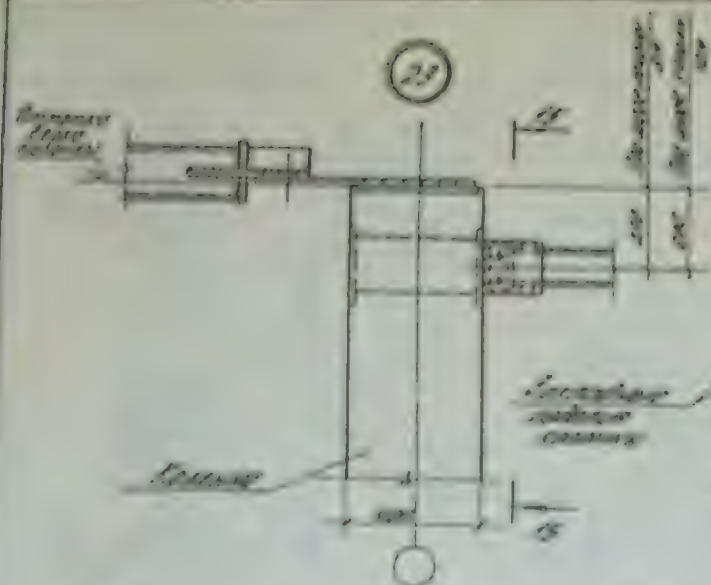
14291-5/880-7

28577-01 34

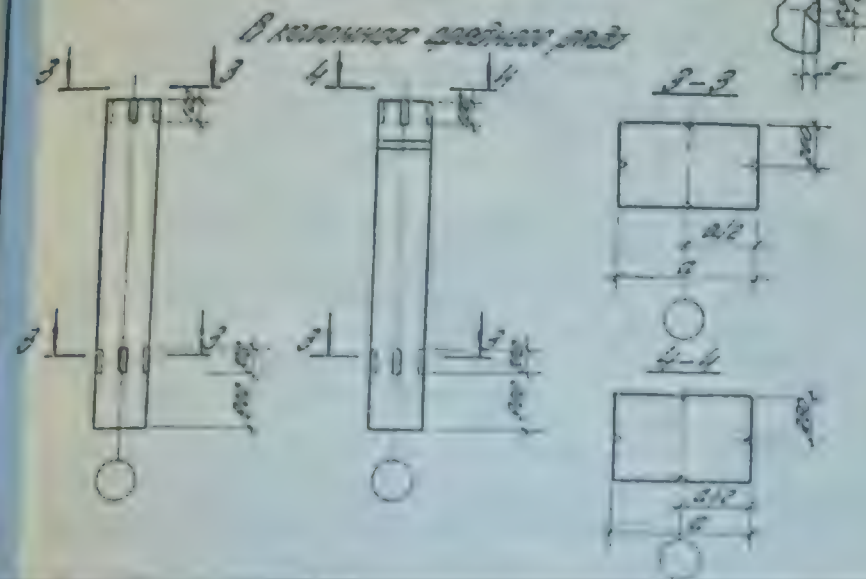
Технический



14231-5'880-9

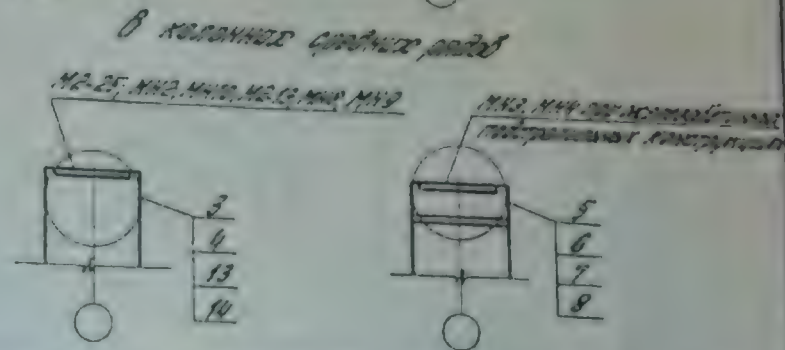
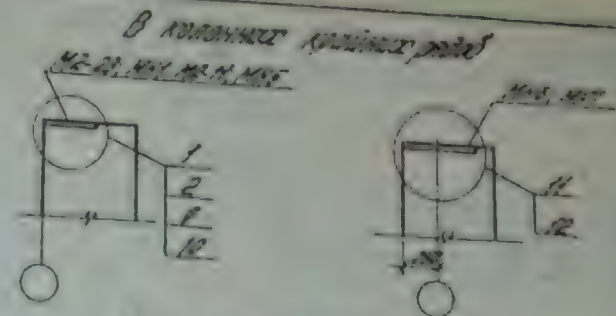


14234-5/883-0



| | | | | | |
|---------------|---------------|---------------|--------------------|---------------|---------------|
| | | | 14231-5882-10 | | |
| 14231-5882-10 | 14231-5882-10 | 14231-5882-10 | Расположение домов | 14231-5882-10 | 14231-5882-10 |
| 14231-5882-10 | 14231-5882-10 | 14231-5882-10 | 14231-5882-10 | 14231-5882-10 | 14231-5882-10 |

2000-2001



| Horse
No. | Winter 1 | | Horse
No. | Winter 1 | | Horse
No. | Winter 1 | |
|--------------|----------|----|--------------|----------|----|--------------|----------|----|
| | Wt | Gr | | Wt | Gr | | Wt | Gr |
| NH1 | 2 | 21 | NH5 | 10 | 25 | NH11 | 9 | 25 |
| NH2 | 3 | 22 | NH6 | 11 | 26 | NH12 | 10 | 27 |
| NH3 | 5 | 23 | NH7 | 12 | | NH13 | 1 | 21 |
| | 7 | 24 | NH8 | 14 | 28 | NH14 | 3 | 22 |
| NH4 | 6 | 23 | NH9 | 14 | | 29 | | |
| | 8 | 24 | NH10 | 4 | 22 | | | |

400. *Родовые растения по таб. 2. (См. примечание к таб. 1.)*

1874

[illegible]

23577-01 41 3/10/52-14

[illegible]

| Name | Signature | |
|--------------|-----------|------|
| | First | Last |
| MA 20 | 19 | 20 |
| MA 21 | 15 | 18 |
| MA 22, MA 23 | 15 | 23 |
| | | |
| MA 23, MA 24 | 18 | 24 |

Изменение Влагосис 13.05.89г. на 241кг (100% - 100%)

[illegible]

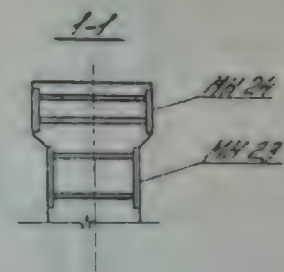
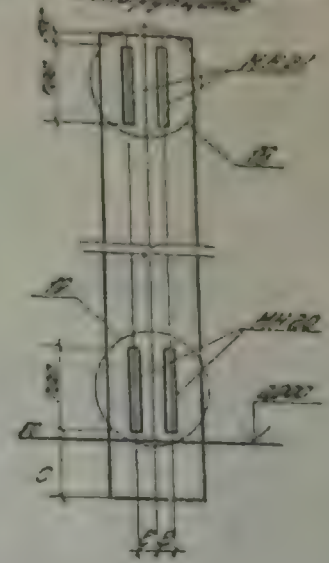
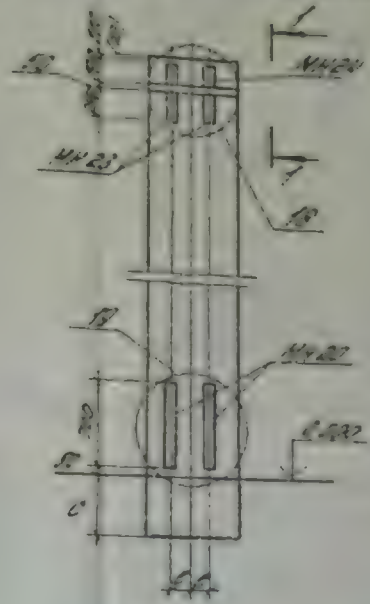
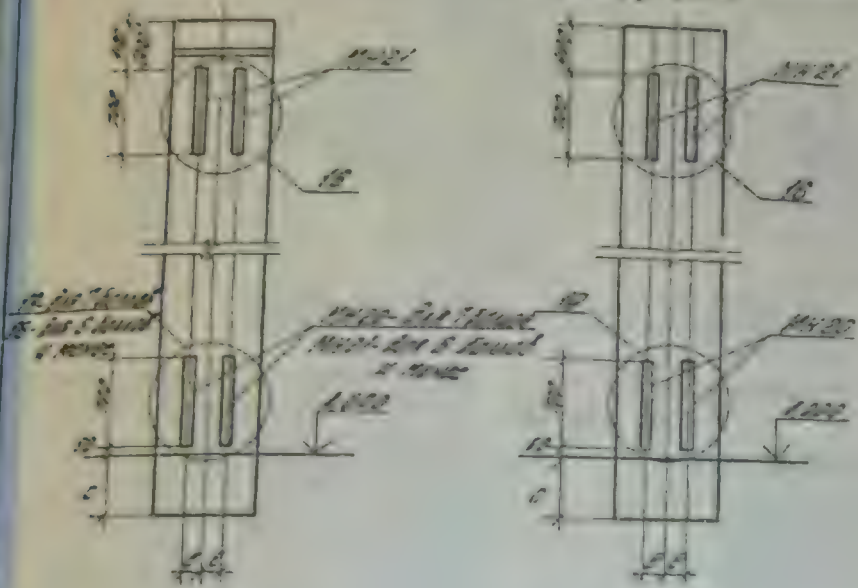
5. Кронштейны для крепления антенн с антенной 12 м и 15 м, расчетная длина антенны 7 метров и 8 метров

Для антенны 12 м

Для антенны 15 м

Для антенны 12 м

Для антенны 15 м

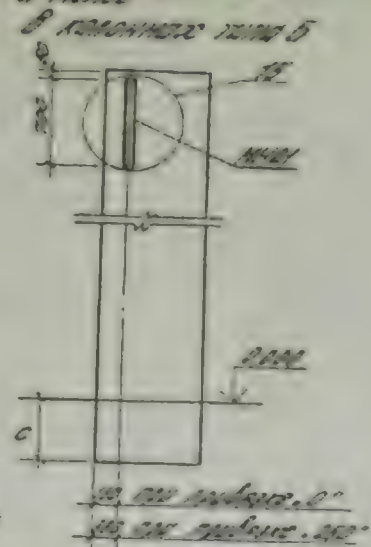
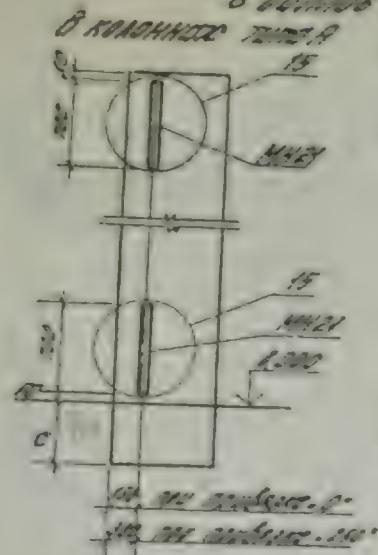


Размеры в скобках приведены для антенн расчетной длины 7 и 8 метров

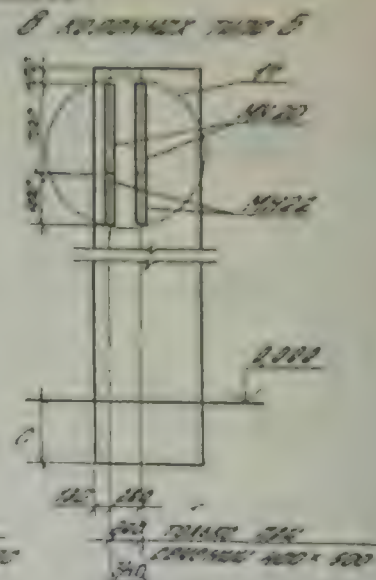
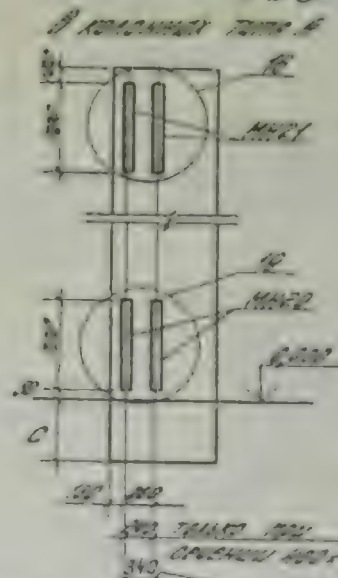
14231-5980-12

23577-01 43

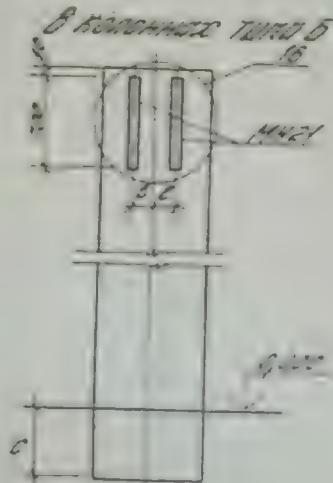
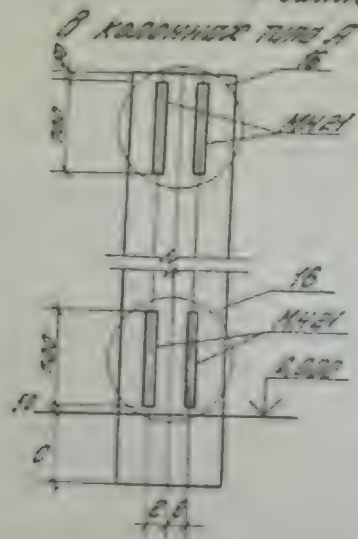
В колоннах крайних рядов с шагом не более расчетной сейсмичности
6 болтов и менее



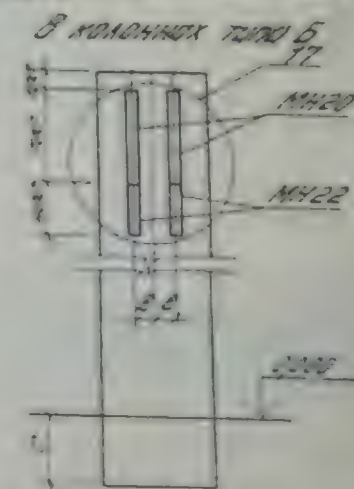
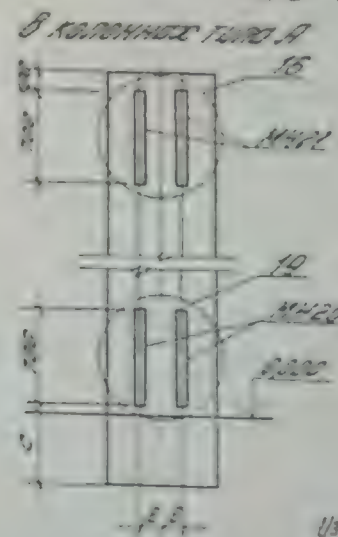
7 и 8 болтов



В колоннах средних рядов при расчетной сейсмичности
6 болтов и менее



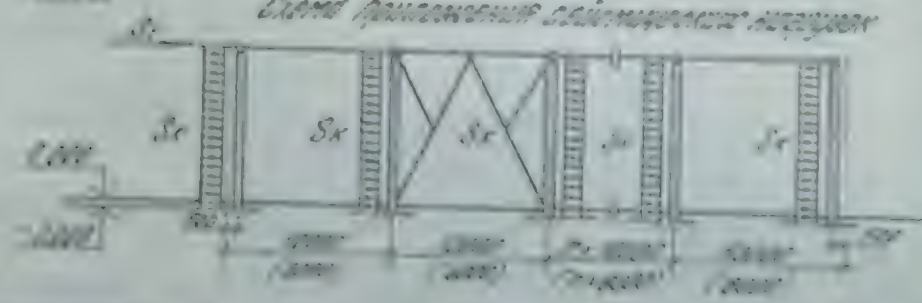
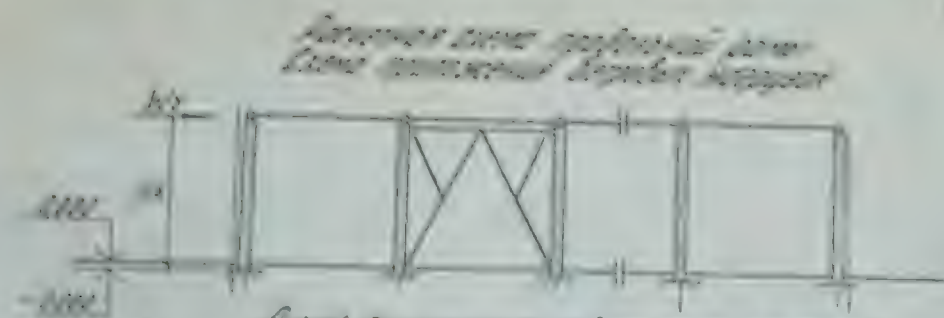
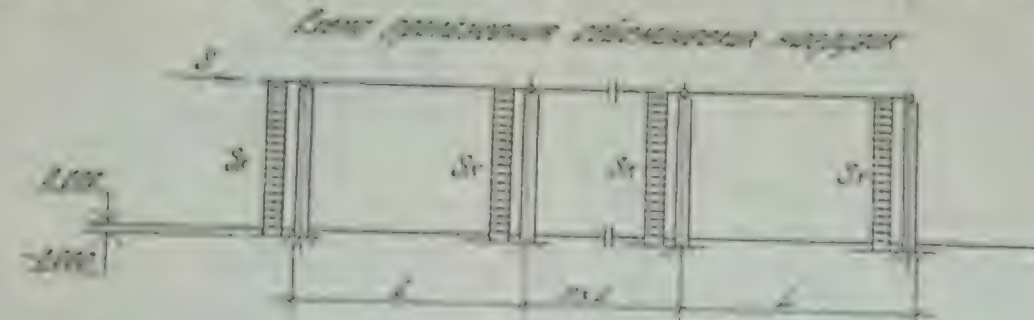
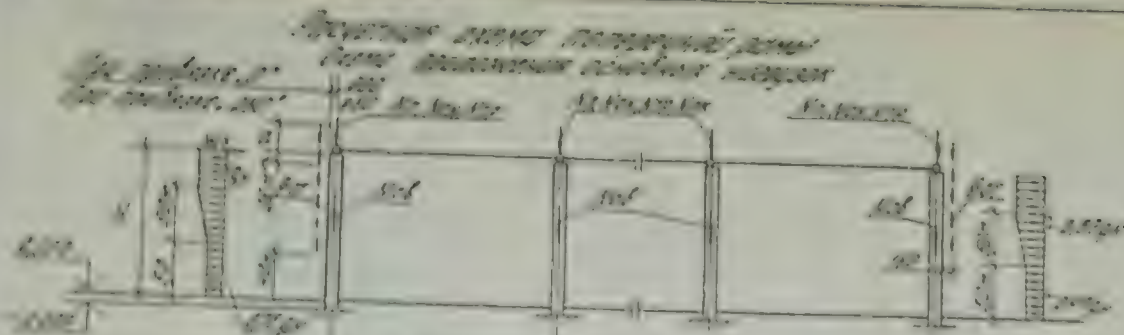
7 и 8 болтов



Только для зданий с высотой этажа
и расчетной сейсмичностью в баллах

Изменение внесено 16.08.89г. инж. Длевз (Максимов)

14231-5.880-12



- Расчетные обозначения нагрузок:
- W - от ветра наслонный;
 - $W_{\text{ст}}$ - от ветра стеной;
 - $W_{\text{т}}$ - от горизонтальных нагрузок;
 - $W_{\text{к}}$ - от ветра колонны;
 - $W_{\text{л}}$ - от радиационной конструкции;
 - $W_{\text{от}}$ - от ветра стены;
 - $W_{\text{н}}$ - от ветра, распределенная нагрузка в пределах высоты колонны;
 - $W_{\text{с}}$ - от ветра, сосредоточенная горизонтальная нагрузка в направлении на колонну;
 - $W_{\text{с}}$ - от ветра, сосредоточенная горизонтальная нагрузка в продольном направлении в пределах высоты колонны;
 - $S = 20 \text{ м}$ - при стропильных конструкциях с высотой не более 20 м для односкатных зданий;
 - $S = 18 \text{ м}$ - то же для двух- и многоскатных зданий;
 - $S = 40 \text{ м}$ - при стропильных конструкциях с высотой не более 40 м для односкатных зданий;
 - $S = 42 \text{ м}$ - то же для двух- и многоскатных зданий;

- Расчетные сейсмические силы:
- S - в направлении на каркас;
 - S_x - в продольном направлении на раму;
 - S_k - расчетные равномерно распределенные нагрузки на колонны.
1. Расчетные обозначения для определения расчетных нагрузок на стены от ветра наслонный (см. рис. 1) $W_{\text{ст}} = 0,5 W_{\text{н}}$ (2.4.10) и $W_{\text{от}} = 0,5 W_{\text{н}}$ (2.4.11) для зданий высотой не более 20 м.
 2. Расчетные обозначения для определения расчетных нагрузок на стены от ветра наслонный (см. рис. 1) $W_{\text{ст}} = 0,5 W_{\text{н}}$ (2.4.10) и $W_{\text{от}} = 0,5 W_{\text{н}}$ (2.4.11) для зданий высотой не более 20 м.
 3. Расчетные обозначения для определения расчетных нагрузок на стены от ветра наслонный (см. рис. 1) $W_{\text{ст}} = 0,5 W_{\text{н}}$ (2.4.10) и $W_{\text{от}} = 0,5 W_{\text{н}}$ (2.4.11) для зданий высотой не более 20 м.
 4. Расчетные обозначения для определения расчетных нагрузок на стены от ветра наслонный (см. рис. 1) $W_{\text{ст}} = 0,5 W_{\text{н}}$ (2.4.10) и $W_{\text{от}} = 0,5 W_{\text{н}}$ (2.4.11) для зданий высотой не более 20 м.

| | | | |
|--------------|-------|------|------|
| 4231-5002-15 | | | |
| Секция | Схема | Сила | Сила |
| Секция | Схема | Сила | Сила |
| Секция | Схема | Сила | Сила |
| Секция | Схема | Сила | Сила |
| Секция | Схема | Сила | Сила |

| Виды станков | Примечания | Материал | Нормы выработки при 8-часовом рабочем времени, шт. | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--------------|------------|----------|--|-------|-----------------------|-------|-----------------------|-------|----------------------------------|-------|-----------------------|-------|-----------------------|-------|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| | | | Из легированной стали 7-й группы | | | | | | Из легированной стали 8-й группы | | | | | | | | | | | |
| | | | Из легированной стали | | Из легированной стали | | Из легированной стали | | Из легированной стали | | Из легированной стали | | Из легированной стали | | | | | | | |
| | | | Из легированной стали | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | Материал | Время | Материал | Время | Материал | Время | Материал | Время | Материал | Время | Материал | Время | | | | | | |
| 108 | 18 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 24 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 30 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 36 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 120 | 18 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 24 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 30 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 36 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 122 | 18 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 24 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 30 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 36 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 144 | 18 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 24 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 30 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 36 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 146 | 18 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 24 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 30 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |
| 36 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 100 |

| Виды
станки, | Прим.
станки, | Материал | Нормы выработки при 8-часовом рабочем времени, шт. | | | |
|-----------------|------------------|----------|--|-----|----------------------------------|-----|
| | | | Из легированной стали 7-й группы | | Из легированной стали 8-й группы | |
| | | | Из легированной стали | | Из легированной стали | |
| | | | Из легированной стали | | Из легированной стали | |
| | | | 6 | 12 | 6 | 12 |
| 108 | 18 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | Стекло | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | 24 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | Стекло | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | Стекло | 100 | 100 | 100 | 100 |
| 122 | 18 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | Стекло | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | 24 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | Стекло | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | Стекло | 100 | 100 | 100 | 100 |
| 144 | 18 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | Стекло | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | 24 | М-5000 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | Стекло | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | Стекло | 100 | 100 | 100 | 100 |

Нормы выработки при 8-часовом рабочем времени, шт.

1428-1-5/22-18

| Высота
этажа,

М | Ряд
колонн | Шир. колонн,

М | | Расчетные равномерно распределенные
сейсмические нагрузки на колонны, кг в м.к.м/м
в поперечном направлении | | | | | |
|---------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---|-----------------|-------------|-----------------|--------------------------|----------|
| | | | | При расчетной сейсмичности здания | | | | в продольном направлении | |
| | | | | 7 баллов | | 8 баллов | | 7 баллов | 8 баллов |
| | | | | при стенах | | | | | |
| | | | | Наветренная | Ветонаветренная | Наветренная | Ветонаветренная | | |
| 10.8 | Крайний | 6 | | 0.48 | 0.59 | 0.57 | 1.97 | 0.86 | 2.07 |
| | | 12 | С факторами | 0.41 | 0.8 | 0.83 | 1.6 | 0.83 | 2.08 |
| | | | без факторов | 0.62 | 1.44 | 1.38 | 2.91 | 1.31 | 3.33 |
| | Средний | 6 и 12 | | 0.18 | 0.19 | 0.37 | 0.38 | 1.35 | 0.83 |
| 12.0 | Крайний | 6 | | 0.53 | 1.08 | 0.98 | 2.15 | 0.76 | 1.93 |
| | | 12 | С факторами | 0.45 | 0.87 | 0.99 | 1.73 | 0.81 | 1.81 |
| | | | без факторов | 0.74 | 1.57 | 1.48 | 3.15 | 1.31 | 2.94 |
| | Средний | 12 | | 0.21 | 0.21 | 0.4 | 0.4 | 1.31 | 0.78 |
| 13.2 | Крайний | 6 | | 0.52 | 1.03 | 1.04 | 2.05 | 0.61 | 1.41 |
| | | 12 | С факторами | 0.45 | 0.87 | 0.91 | 1.72 | 0.71 | 1.48 |
| | | | без факторов | 0.74 | 1.57 | 1.46 | 3.15 | 1.18 | 2.38 |
| | Средний | 12 | | 0.22 | 0.22 | 0.43 | 0.43 | 0.29 | 0.6 |
| 14.4 | Крайний | 6 | | 0.56 | 1.1 | 1.11 | 2.2 | 0.56 | 1.33 |
| | | 12 | С факторами | 0.48 | 0.92 | 0.97 | 1.85 | 0.71 | 1.38 |
| | | | без факторов | 0.79 | 1.65 | 1.58 | 3.3 | 1.18 | 2.18 |
| | Средний | 12 | | 0.23 | 0.23 | 0.46 | 0.46 | 0.24 | 0.58 |

1.423.1-5/88.0-16

23577-01 49

Формат А3

3

[illegible]

| Этаж | Пол | Пол | Пол | Пол | Полы, выходящие на лестничные марши и площадки | | | | Всего | Этаж | Пол | Пол | Пол | Пол | Полы, выходящие на лестничные марши и площадки | | | | Всего | | | | | | | |
|------|-----|---------|-----|-----|--|----|----|----|-------|------|-----|---------|-----|-----|--|----|----|----|-------|----|--|--|--|--|--|--|
| | | | | | I-II | | | | | | | | | | I-II | | | | | | | | | | | |
| | | | | | 1 | 2 | 3 | 4 | | | | | | | 1 | 2 | 3 | 4 | | | | | | | | |
| I | 1 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | I | 1 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | I | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | 2 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | 2 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | 3 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | 3 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | 4 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | 4 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| II | 1 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | II | 1 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | II | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | 2 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | 2 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | 3 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | 3 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | 4 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | 4 | Средний | 24 | 1 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | 2 | 18 | 2 | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |
| | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | Средний | 24 | 24 | 24 | 24 | | | | | | | |

К - наибольшее количество пролетов зданий
 для здания с пролетом 18м К=8; для здания
 с пролетом 24м К=6

| | | | |
|------------------|--------|--------|--------|
| 1423 1-5/88.0-18 | | | |
| И.И.И. | И.И.И. | И.И.И. | И.И.И. |
| И.И.И. | И.И.И. | И.И.И. | И.И.И. |
| И.И.И. | И.И.И. | И.И.И. | И.И.И. |
| И.И.И. | И.И.И. | И.И.И. | И.И.И. |

[illegible]

| | | | | | | Результаты измерений | |
|-----|---------|------------|------------|---------------------------|------------|----------------------------|------------|
| | | | | 7. Высота | | 8. Ширина | |
| | | | | или по измерению по длине | | или по измерению по ширине | |
| | | | | I-II | I-III | I-IV | I-V |
| | | | | или по измерению по длине | | | |
| | | | | I-II | III | IV | V |
| 1 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 2 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 3 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 4 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 5-8 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| | Средний | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 1 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 2 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 3 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 4-8 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| | Средний | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 2 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 3 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 4 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |
| 5 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 |

| № | № | № | № | № | № | Результаты измерений | | | |
|-----|---------|------------|------------|------------|------------|-------------------------------|------------|-----------|-----|
| | | | | | | 7. Высота | | 8. Ширина | |
| | | | | | | Длина (по длине) по измерению | | | |
| | | | | | | I-II | I-III | I-IV | I-V |
| | | | | | | или по измерению по длине | | | |
| | | | | | | I-II | III | IV | V |
| 12 | 24 | 6+8 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | | |
| | | | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | | |
| | | 2 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | | |
| | | | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | | |
| | | | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | | |
| | | | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | | |
| | 3,4 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | | | |
| | | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | | | |
| | 18 | 5,6 | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | | |
| | | | Коридор | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | 25.100-241 | | |
| | | 2 | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | |
| | | | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | |
| 3+8 | | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | | |
| | | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | | |
| 24 | 2 | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | | |
| | | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | | |
| | 3 | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | | |
| | | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | | |
| | 4 | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | | |
| | | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | | |
| 5,6 | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | | | |
| | Коридор | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | 15.100-241 | | | | |

| | | | |
|-----------------|----|----|-----|
| 1423.1-5/880-20 | | | |
| № | № | № | № |
| 1 | 2 | 3 | 4 |
| 5 | 6 | 7 | 8 |
| 9 | 10 | 11 | 12 |
| 13 | 14 | 15 | 16 |
| 17 | 18 | 19 | 20 |
| 21 | 22 | 23 | 24 |
| 25 | 26 | 27 | 28 |
| 29 | 30 | 31 | 32 |
| 33 | 34 | 35 | 36 |
| 37 | 38 | 39 | 40 |
| 41 | 42 | 43 | 44 |
| 45 | 46 | 47 | 48 |
| 49 | 50 | 51 | 52 |
| 53 | 54 | 55 | 56 |
| 57 | 58 | 59 | 60 |
| 61 | 62 | 63 | 64 |
| 65 | 66 | 67 | 68 |
| 69 | 70 | 71 | 72 |
| 73 | 74 | 75 | 76 |
| 77 | 78 | 79 | 80 |
| 81 | 82 | 83 | 84 |
| 85 | 86 | 87 | 88 |
| 89 | 90 | 91 | 92 |
| 93 | 94 | 95 | 96 |
| 97 | 98 | 99 | 100 |

| | | | |
|-----------------|----------|------------|-------|
| 1423.1-5/880-20 | | | |
| Код | Имя | Дата | Время |
| 1 | Иванов | 12.10.2012 | 14:30 |
| 2 | Петров | 12.10.2012 | 15:00 |
| 3 | Сидоров | 12.10.2012 | 15:30 |
| 4 | Климов | 12.10.2012 | 16:00 |
| 5 | Васильев | 12.10.2012 | 16:30 |

| Station | Date | Sheet # | Number of points | Ref. station | Approximate elevations | | | | Station | Date | Sheet # | Number of points | Ref. station | Approximate elevations | | | |
|-------------------------------------|------|---------|------------------|--------------|---|----------|----------|----------|-------------------------------------|------|---------|------------------|--------------|---|----------|----------|----------|
| | | | | | 7 March | | 8 March | | | | | | | 7 March | | 8 March | |
| | | | | | Notes: (approximate elevations relative to the datum station) | | | | | | | | | Notes: (approximate elevations relative to the datum station) | | | |
| | | | | | I-II | I-III | I-IV | I-V | | | | | | I-II | I-III | I-IV | I-V |
| | | | | | I-II | III | I-IV | IV | | | | | | I-II | III | I-IV | IV |
| Station 1: 1000 ft. above sea level | 6 | 10 | 1 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | Station 2: 1000 ft. above sea level | 6 | 10 | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 2 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 3 | Kaplan | 25.00-24 | 25.00-24 | 25.00-24 | 25.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 |
| | | | 4 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 5 | Kaplan | 25.00-24 | 25.00-24 | 25.00-24 | 25.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 |
| | | | 6-8 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 2 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 3 | Kaplan | 25.00-24 | 25.00-24 | 25.00-24 | 25.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 |
| | | | 4 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 5,6 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 2 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 3 | Kaplan | 25.00-24 | 25.00-24 | 25.00-24 | 25.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 |
| | | | 4 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 5,6 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 2 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |
| | | | 3 | Kaplan | 25.00-24 | 25.00-24 | 25.00-24 | 25.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 |
| | | | 4 | Kaplan | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | 15.00-24 | | | | 2 | Kaplan | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 | 21.00-22 |

1423-5/880-20

23577-01 56

FORMAT 4-

| Поправка | Угол наклона, α | Поправка β | Курсовое расстояние | Лод. курс | Курсовое расстояние | | | |
|----------|-----------------|------------|---------------------|-----------|--|------------|------------|------------|
| | | | | | 7 курс | | 8 курс | |
| | | | | | Угол наклона до горизонтальной линии и до заданной точки | | | |
| | | | | | I-II | I-III | I-IV | I-V |
| | | | | | Длины измеренных сторон в треугольнике, км | | | |
| | | | | | I-II | II | I-IV | II |
| 10 | 6 | 10 | 1 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 2 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 3 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 4 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 5 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 6 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 7 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 8 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 9 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 10 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 11 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 12 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| 12 | 12 | 12 | 1 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 2 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 3 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 4 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 5 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 6 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 7 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 8 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 9 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 10 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 11 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 12 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |

| Поправка | Угол наклона | Скорость | Курсовое расстояние | Лод. курс | Курсовое расстояние | | | |
|----------|--------------|----------|---------------------|------------|--|------------|------------|------------|
| | | | | | 7 курс | | 8 курс | |
| | | | | | Угол наклона до горизонтальной линии и до заданной точки | | | |
| | | | | | I-II | I-III | I-IV | I-V |
| | | | | | Длины измеренных сторон в треугольнике, км | | | |
| | | | | | I-II | II | I-III | III |
| 10 | 12 | 10 | 1-8 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | |
| | | | 2 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 3 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 4 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 5-6 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 7 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| 12 | 12 | 12 | 1-8 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 2 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 3 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 4 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 5-6 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | 7 | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |
| | | | | Лодка | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 | 20.00-20.0 |

1923-1-10-20

| № п/п | № документа | № листа | № документа | № документа | Сведения об объекте | | | | |
|-------|-------------|---------|-------------|-------------|---------------------|---------|---------|---------|---------|
| | | | | | 1. Назначение | | 2. Вид | | |
| | | | | | 3. Место | | 4. Дата | | |
| | | | | | I-II | I-III | I-IV | I-V | |
| | | | | | I-II | III | I-IV | V | |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |
| | | | | | Копия | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 | 2010-01 |

| № п/п | № документа | № листа | № документа | № документа | Сведения об объекте | | | | |
|-------|-------------|---------|-------------|-------------|--|----------|----------|----------|----------|
| | | | | | 1. Назначение | | 2. Вид | | |
| | | | | | 3. Место | | 4. Дата | | |
| | | | | | I-II | I-III | I-IV | I-V | |
| | | | | | 5. Дата окончания работ
по объекту в % от срока | | | | |
| I-II | III | I-IV | V | | | | | | |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | Копировать | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Средний | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Копировать | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Средний | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Копировать | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Средний | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Копировать | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Средний | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Копировать | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Средний | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Копировать | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Средний | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Копировать | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Средний | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Копировать | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Средний | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Копировать | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Средний | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Копировать | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |
| | | | | | Средний | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 | 11.02-04 |

1423.1-5/88.0-21

| | | | | |
|-----|---------|-----|---------------|----------------|
| Имя | Фамилия | Пол | Дата рождения | Место рождения |
| | | | | |

ИЗДАТЕЛЬСТВО

| | | General Information | | Detailed Information | | | |
|------|------|---------------------|---------|----------------------|-----|-----------|-----|
| Date | Time | Location | Remarks | 1st Level | | 2nd Level | |
| | | | | 1st Level | | 2nd Level | |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | 1-1 | 1-2 | 2-1 | 2-2 |
| | | | | | | | |

100th Level
 100th Level
 100th Level

Величина нагрузки от веса здания
с расчетной сейсмичностью 8 баллов и менее

продольная нагрузка

| Величина нагрузки | Площадь здания, м | Средняя высота, м | Средняя ширина, м | Величина нагрузки | | | | Величина нагрузки | Площадь здания, м | Средняя высота, м | Средняя ширина, м | Величина нагрузки | | | |
|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|-----|-----|-----|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|-------------------|-----|-----|-----|
| | | | | I | II | III | IV | | | | | I | II | III | IV |
| 0,8 | 18 | средняя | 8-10 м | 801 | 801 | 802 | 802 | 12 | средняя | 12 | средняя | 801 | 801 | 802 | 802 |
| | | | 10-12 м | 807 | 807 | 807 | 807 | | | | | 807 | 807 | 807 | 807 |
| | | | 12-15 м | 810 | 810 | 810 | 810 | | | | | 810 | 810 | 810 | 810 |
| | | крайняя | 8-10 м | 811 | 811 | 811 | 811 | | | | крайняя | 811 | 811 | 811 | 811 |
| | | | 10-12 м | 819 | 819 | 819 | 819 | | | | | 819 | 819 | 819 | 819 |
| | | | 12-15 м | 820 | 820 | 820 | 820 | | | | | 820 | 820 | 820 | 820 |
| | 24 | средняя | 8-10 м | 801 | 802 | 802 | 807 | 16 | средняя | 16 | средняя | 801 | 802 | 802 | 807 |
| | | | 10-12 м | 809 | 809 | 809 | 819 | | | | | 809 | 809 | 809 | 819 |
| | | | 12-15 м | 810 | 810 | 810 | 819 | | | | | 810 | 810 | 810 | 819 |
| | | крайняя | 8-10 м | 809 | 809 | 809 | 819 | | | | крайняя | 809 | 809 | 809 | 819 |
| | | | 10-12 м | 819 | 819 | 819 | 829 | | | | | 819 | 819 | 819 | 829 |
| | | | 12-15 м | 820 | 820 | 820 | 829 | | | | | 820 | 820 | 820 | 829 |
| | 30 | средняя | 8-10 м | 801 | 802 | 802 | 807 | 18 | средняя | 18 | средняя | 801 | 802 | 802 | 807 |
| | | | 10-12 м | 809 | 809 | 809 | 819 | | | | | 809 | 809 | 809 | 819 |
| | | | 12-15 м | 810 | 810 | 810 | 819 | | | | | 810 | 810 | 810 | 819 |
| | | крайняя | 8-10 м | 809 | 809 | 809 | 819 | | | | крайняя | 809 | 809 | 809 | 819 |
| | | | 10-12 м | 819 | 819 | 819 | 829 | | | | | 819 | 819 | 819 | 829 |
| | | | 12-15 м | 820 | 820 | 820 | 829 | | | | | 820 | 820 | 820 | 829 |
| 1,2 | 18 | средняя | 8-10 м | 801 | 801 | 802 | 802 | 12 | средняя | 12 | средняя | 801 | 801 | 802 | 802 |
| | | | 10-12 м | 807 | 807 | 807 | 807 | | | | | 807 | 807 | 807 | 807 |
| | | | 12-15 м | 810 | 810 | 810 | 810 | | | | | 810 | 810 | 810 | 810 |
| | | крайняя | 8-10 м | 811 | 811 | 811 | 811 | | | | крайняя | 811 | 811 | 811 | 811 |
| | | | 10-12 м | 819 | 819 | 819 | 819 | | | | | 819 | 819 | 819 | 819 |
| | | | 12-15 м | 820 | 820 | 820 | 820 | | | | | 820 | 820 | 820 | 820 |
| | 24 | средняя | 8-10 м | 801 | 802 | 802 | 807 | 16 | средняя | 16 | средняя | 801 | 802 | 802 | 807 |
| | | | 10-12 м | 809 | 809 | 809 | 819 | | | | | 809 | 809 | 809 | 819 |
| | | | 12-15 м | 810 | 810 | 810 | 819 | | | | | 810 | 810 | 810 | 819 |
| | | крайняя | 8-10 м | 809 | 809 | 809 | 819 | | | | крайняя | 809 | 809 | 809 | 819 |
| | | | 10-12 м | 819 | 819 | 819 | 829 | | | | | 819 | 819 | 819 | 829 |
| | | | 12-15 м | 820 | 820 | 820 | 829 | | | | | 820 | 820 | 820 | 829 |
| | 30 | средняя | 8-10 м | 801 | 802 | 802 | 807 | 18 | средняя | 18 | средняя | 801 | 802 | 802 | 807 |
| | | | 10-12 м | 809 | 809 | 809 | 819 | | | | | 809 | 809 | 809 | 819 |
| | | | 12-15 м | 810 | 810 | 810 | 819 | | | | | 810 | 810 | 810 | 819 |
| | | крайняя | 8-10 м | 809 | 809 | 809 | 819 | | | | крайняя | 809 | 809 | 809 | 819 |
| | | | 10-12 м | 819 | 819 | 819 | 829 | | | | | 819 | 819 | 819 | 829 |
| | | | 12-15 м | 820 | 820 | 820 | 829 | | | | | 820 | 820 | 820 | 829 |

1.2.3.4.5.6.7.8.9.10.11.12.13.14.15.16.17.18.19.20.21.22.23.24.25.26.27.28.29.30.31.32.33.34.35.36.37.38.39.40.41.42.43.44.45.46.47.48.49.50.51.52.53.54.55.56.57.58.59.60.61.62.63.64.65.66.67.68.69.70.71.72.73.74.75.76.77.78.79.80.81.82.83.84.85.86.87.88.89.90.91.92.93.94.95.96.97.98.99.100.

Содержание: 1. Общие сведения о предприятии. 2. Анализ финансово-хозяйственной деятельности. 3. Оценка финансового состояния. 4. Заключение.

| Date | Region | | No. of
mammals | No. of
birds | Number of
species | | | |
|------|--------|---|-------------------|-----------------|----------------------|---|---|---|
| | N | E | | | 1 | 2 | 3 | 4 |
| 1901 | | | | | | | | |
| 1902 | | | | | | | | |
| 1903 | | | | | | | | |
| 1904 | | | | | | | | |
| 1905 | | | | | | | | |
| 1906 | | | | | | | | |
| 1907 | | | | | | | | |
| 1908 | | | | | | | | |
| 1909 | | | | | | | | |
| 1910 | | | | | | | | |
| 1911 | | | | | | | | |
| 1912 | | | | | | | | |
| 1913 | | | | | | | | |
| 1914 | | | | | | | | |
| 1915 | | | | | | | | |
| 1916 | | | | | | | | |
| 1917 | | | | | | | | |
| 1918 | | | | | | | | |
| 1919 | | | | | | | | |
| 1920 | | | | | | | | |

Сам предмет работы не является ни универсальным, ни

| Abundance of
species | Year
collected | Total number of specimens | | |
|-------------------------|-------------------|---------------------------|------|------|
| | | 1911 | 1912 | 1913 |
| Puffins | 2 | 24 | 21 | 134 |
| | 11 | 111 | 112 | 129 |
| Gulls & terns | 1 | 111 | 112 | 113 |
| | 12 | 111 | 112 | 113 |

DATE RECEIVED FROM: 10/10/2010

| Top
subject | Major/minor subject | Top
rank
out of
100 |
|----------------|-----------------------|------------------------------|
| maths | physics | 85 |
| maths | physics & mathematics | 82 |
| physics | physics | 81.5 |
| physics | physics & mathematics | 80 |

| № | № | № | № | | | |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| | | | № | | № | |
| | | | № | № | № | № |
| 101 | 101 | 101 | 101 | 101 | 101 | 101 |
| | | | 101 | 101 | 101 | 101 |
| | | | 101 | 101 | 101 | 101 |
| | | | 101 | 101 | 101 | 101 |
| 102 | 102 | 102 | 102 | 102 | 102 | 102 |
| | | | 102 | 102 | 102 | 102 |
| | | | 102 | 102 | 102 | 102 |
| | | | 102 | 102 | 102 | 102 |
| 103 | 103 | 103 | 103 | 103 | 103 | 103 |
| | | | 103 | 103 | 103 | 103 |
| | | | 103 | 103 | 103 | 103 |
| | | | 103 | 103 | 103 | 103 |
| 104 | 104 | 104 | 104 | 104 | 104 | 104 |
| | | | 104 | 104 | 104 | 104 |
| | | | 104 | 104 | 104 | 104 |
| | | | 104 | 104 | 104 | 104 |

1942-50

1944

| Вариант
№ | Длина
свая, м | Глубина
закрепления,
м | Среднее значение из результатов измерений
по глубинам 1 м, 2 м, 3 м, 4 м, 5 м | | | |
|--------------|------------------|------------------------------|--|-----|-----|-----|
| | | | Р | В | СВ | СВ |
| 100 | 6 | 0 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 10 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 20 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 30 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| 101 | 6 | 0 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 10 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 20 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 30 | 101 | 102 | 103 | 104 |

| Вариант
№ | Длина
свая, м | Глубина
закрепления,
м | Среднее значение из результатов измерений
по глубинам 1 м, 2 м, 3 м, 4 м, 5 м | | | |
|--------------|------------------|------------------------------|--|-----|-----|-----|
| | | | Р | В | СВ | СВ |
| 102 | 6 | 0 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 10 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 20 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 30 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| 103 | 6 | 0 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 10 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 20 | 101 | 102 | 103 | 104 |
| | | 30 | 101 | 102 | 103 | 104 |

Определить величину изгибающей силы
в основании сваи

а) при действии горизонтальной силы



б) при действии горизонтальной силы
и при вертикальной нагрузке



1. Определить величину изгибающей силы в основании сваи в зависимости от глубины заделки.

2. Определить величину изгибающей силы в основании сваи в зависимости от глубины заделки и от величины нагрузки. Для определения величины изгибающей силы в основании сваи использовать коэффициент 0,800.

3. Определить величину изгибающей силы в основании сваи в зависимости от глубины заделки и от величины нагрузки.

4. Определить величину изгибающей силы в основании сваи в зависимости от глубины заделки и от величины нагрузки.

5. Определить величину изгибающей силы в основании сваи в зависимости от глубины заделки и от величины нагрузки.

| | | | | | | | |
|---------|---|---------------|--------------------|---------|---|---------------|--------------------|
| Итого | | | | Итого | | | |
| Вариант | № | Длина сваи, м | Глубина заделки, м | Вариант | № | Длина сваи, м | Глубина заделки, м |
| 100 | 6 | 6 | 0 | 101 | 6 | 6 | 0 |
| 101 | 6 | 6 | 10 | 102 | 6 | 6 | 10 |
| 102 | 6 | 6 | 20 | 103 | 6 | 6 | 20 |
| 103 | 6 | 6 | 30 | 104 | 6 | 6 | 30 |

| Date | Time | Altitude | | Air Temp | Barometric pressure at various altitudes in feet above sea level | | | | | | | | | |
|------|------|----------|----------|----------|--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| | | in miles | | | at various altitudes in feet above sea level | | | | | | | | | |
| | | Station | Observer | | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 |
| 1923 | 8 | 1 | 6 | Station | 28 | 100 | 100 | 200 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | Observer | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | 1 | 12 | Station | 100 | 200 | 200 | 200 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | Observer | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | 13 | 12 | Station | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | Observer | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | 20 | 6 | 6 | Station | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | Observer | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | 6 | 12 | Station | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | Observer | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | 12 | 12 | Station | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | Observer | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| 19 | 19 | 6 | 12 | Station | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | Observer | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | 12 | 12 | Station | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | Observer | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | 20 | 6 | 12 | Station | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | Observer | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | 12 | 12 | Station | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| | | | | Observer | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 | 100 |

1923-1-10-25

| Run
No. | Date | Time of day | | Lat | Magnetic declination | | | | Barometer
at station | Height
ft. | Air temperature | | Wind | Direction of wind | | | | Remarks |
|------------|------|-------------|----|-----------|----------------------|-----|---------------------|-----|-------------------------|---------------|-----------------|----|-----------|-------------------|-----|-----|-----|---------|
| | | Hour | | | At station | | At observer's place | | | | At station | | | | | | | |
| | | M | S | | ° | | ° | | | | ° | | | | | | | |
| | | | N | | E | N | E | ° | | | | | | | | | | |
| 104 | 22 | 6 | 1 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | 30.1 | 20 | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | 23 | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | 30.1 | 20 | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| 105 | 24 | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | 30.1 | 20 | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | 25 | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | 30.1 | 20 | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| 106 | 26 | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | 30.1 | 20 | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | | | | | Corrected | 100 | 100 | 100 | 100 | |
| | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | | | 6 | 10 | Observed | 100 | 100 | 100 | 100 | |

1000-1000-1000

1000-1000-1000

| Средняя температура | Время суток | Вид почвы | Средняя температура воздуха по различным часам | | | | | | | | | | | | | | | | Средняя температура почвы | |
|---------------------|-------------|-----------|--|----|-----|----|-----|----|-----|----|---------------------------|----|-----|----|-----|----|-----|----|---------------------------|----|
| | | | В температурной тени | | | | | | | | В солнечной тени | | | | | | | | | |
| | | | Средняя температура воздуха | | | | | | | | Средняя температура почвы | | | | | | | | | |
| | | | 1 | | | | 2 | | | | 3 | | | | 4 | | | | | |
| | | | Средняя температура | | | | | | | | Средняя температура | | | | | | | | | |
| | | | 1 | 2 | 3 | 4 | 1 | 2 | 3 | 4 | 1 | 2 | 3 | 4 | 1 | 2 | 3 | 4 | | |
| 18 | 8 | Каштан | 23 | 26 | 46 | 19 | 22 | 19 | 45 | 17 | 25 | 18 | 29 | 25 | 22 | 11 | 12 | 26 | 17 | 10 |
| | | Сирень | 101 | 89 | 121 | 17 | 94 | 27 | 146 | 14 | 134 | 12 | 116 | 99 | 115 | 19 | 100 | 89 | 109 | 10 |
| | 12 | Каштан | 221 | 22 | 109 | 14 | 222 | 25 | 115 | 10 | 125 | 16 | 209 | 19 | 107 | 29 | 202 | 21 | 182 | 25 |
| | | Сирень | 102 | 11 | 149 | 11 | 225 | 14 | 120 | 23 | 209 | 13 | 94 | 12 | 177 | 23 | 219 | 15 | 121 | 24 |
| 19 | 6 | Каштан | 57 | 21 | 102 | 24 | 112 | 15 | 146 | 10 | 205 | 19 | 123 | 11 | 101 | 24 | 125 | 15 | 102 | 14 |
| | | Сирень | 255 | 15 | 179 | 22 | 249 | 12 | 171 | 23 | 119 | 10 | 212 | 16 | 102 | 23 | 216 | 14 | 125 | 19 |
| | 12 | Каштан | 164 | 19 | 127 | 13 | 129 | 15 | 166 | 12 | 105 | 16 | 175 | 19 | 105 | 14 | 160 | 17 | 110 | 15 |
| | | Сирень | — | — | — | — | — | — | — | — | 140 | 17 | — | — | — | — | — | — | — | — |
| 20 | 6 | Каштан | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — |
| | | Сирень | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — |
| | 12 | Каштан | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — |
| | | Сирень | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — |
| 21 | 6 | Каштан | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — |
| | | Сирень | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — |
| | 12 | Каштан | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — |
| | | Сирень | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — | — |

Данные получены в день в теплице (1/4),
 в 5-й теплице (1/4) для получения данных
 в теплице и теплице. Данные получены
 в день в теплице и теплице.

| | | | |
|--------------|-----------|-----------------------------|---------------------------|
| 1422-5/22-22 | | | |
| Время суток | Вид почвы | Средняя температура воздуха | Средняя температура почвы |
| 1 | 2 | 3 | 4 |
| 5 | 6 | 7 | 8 |
| 9 | 10 | 11 | 12 |
| 13 | 14 | 15 | 16 |
| 17 | 18 | 19 | 20 |
| 21 | 22 | 23 | 24 |
| 25 | 26 | 27 | 28 |
| 29 | 30 | 31 | 32 |

23577-04 73 FORM 15

1

| Высота этажа, м | Пролет здания, м | Шаг колонн, м | Ряд колонн | Расчетные нагрузки на фундаменты здания от случайного воздействия в пролетах между колонн при расчетной сейсмичности здания | | | | | | | |
|-----------------|------------------|---------------|------------|---|-----|-------------|-----|----------|-----|-------------|-----|
| | | | | 7 баллов | | | | 8 баллов | | | |
| | | | | При покрытии с применением железобетонных плит по железобетонным или стальным стропильным конструкциям при стенах | | | | | | | |
| | | | | Навесных | | Самонесущих | | Навесных | | Самонесущих | |
| | | | | N | Q | N | Q | N | Q | N | Q |
| 10,8 | 18 | 6 | Крайний | 189 | 109 | 191 | 104 | 442 | 268 | 468 | 258 |
| | | | Средний | 308 | 178 | 333 | 180 | 762 | 413 | 831 | 450 |
| | | 12 | Крайний | 187 | 101 | 190 | 101 | 443 | 245 | 464 | 246 |
| | | | Средний | 325 | 183 | 350 | 200 | 810 | 458 | 880 | 495 |
| | 24 | 6 | Крайний | 228 | 125 | 230 | 126 | 545 | 298 | 636 | 293 |
| | | | Средний | 510 | 200 | 400 | 200 | 872 | 473 | 853 | 516 |
| | | 12 | Крайний | 221 | 120 | 225 | 122 | 516 | 278 | 527 | 285 |
| | | | Средний | 380 | 220 | 419 | 236 | 914 | 515 | 995 | 560 |
| 120 | 18 | 6 | Крайний | 210 | 104 | 188 | 93 | 500 | 247 | 489 | 231 |
| | | 12 | Крайний | 187 | 91 | 188 | 92 | 468 | 228 | 469 | 228 |
| | | | Средний | 342 | 173 | 348 | 180 | 810 | 440 | 884 | 448 |

| Высота этажа, м | Пролет здания, м | Шаг колонн, м | Ряд колонн | Расчетные нагрузки на фундаменты здания от случайного воздействия в пролетах между колонн при расчетной сейсмичности здания | | | | | | | | |
|-----------------|------------------|---------------|------------|---|---------|-------------|-----|----------|-----|-------------|-----|-----|
| | | | | 7 баллов | | | | 8 баллов | | | | |
| | | | | При покрытии с применением железобетонных плит по железобетонным или стальным стропильным конструкциям при стенах | | | | | | | | |
| | | | | Навесных | | Самонесущих | | Навесных | | Самонесущих | | |
| | | | | N | Q | N | Q | N | Q | N | Q | |
| 12,0 | 24 | 6 | Крайний | 228 | 113 | 227 | 112 | 540 | 285 | 622 | 297 | |
| | | | Средний | 280 | 112 | 241 | 178 | 520 | 253 | 538 | 219 | |
| | | 12 | Крайний | 385 | 193 | 425 | 216 | 912 | 463 | 999 | 516 | |
| | | | Средний | 428 | 197 | 460 | 211 | 773 | 355 | 855 | 443 | |
| | 13,2 | 24 | 6 | Крайний | 258 | 116 | 259 | 116 | 526 | 235 | 526 | 231 |
| | | | | 12 | Крайний | 255 | 114 | 250 | 111 | 451 | 200 | 442 |
| | | 12 | Средний | 428 | 197 | 460 | 211 | 773 | 355 | 855 | 443 | |
| | | | 6 | Крайний | 289 | 118 | 289 | 118 | 569 | 230 | 569 | 230 |
| 14,4 | 24 | 12 | | Крайний | 282 | 115 | 276 | 113 | 489 | 200 | 482 | 197 |
| | | | Средний | 470 | 198 | 508 | 213 | 813 | 342 | 901 | 378 | |

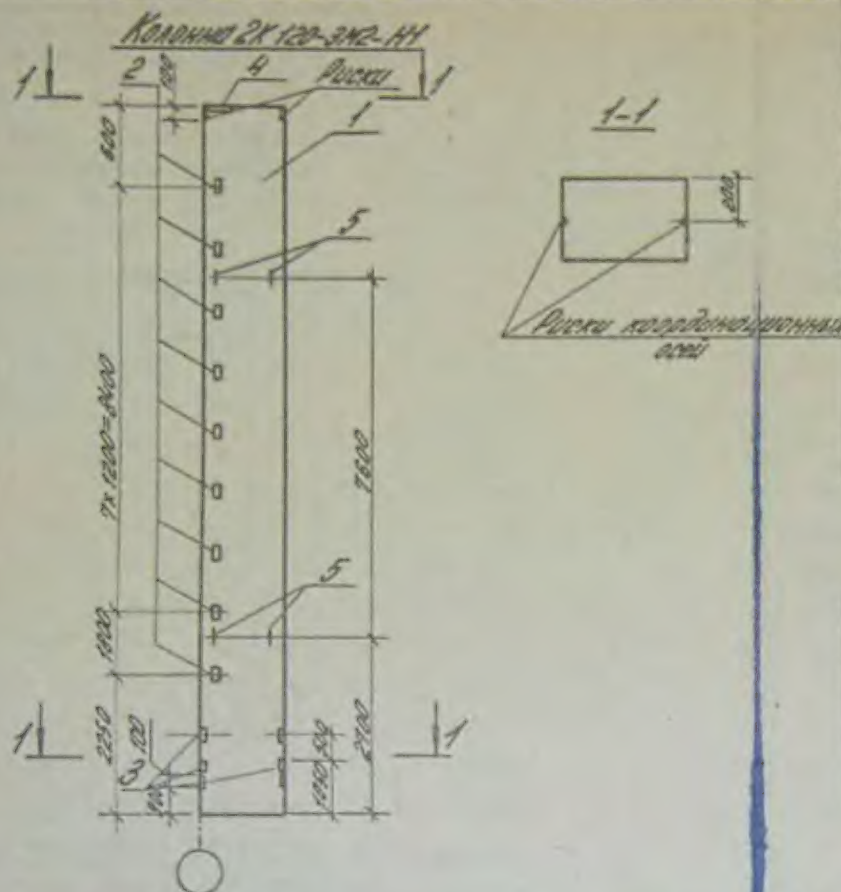
Значения нагрузок N и Q даны в килограммах (кг). Для получения нагрузок в тоннах табличные значения должны быть разделены на коэффициент 9,806.

| | | | | | | | |
|-------|---------|-----|--|--|-------------|------|------|
| | | | | 1423.1-5/88.0-30 | | | |
| Полка | Колонны | Ряд | | Нагрузки на фундаменты колонн от случайного воздействия в пролетах между колоннами | Страна | Лист | Лист |
| Ряд | Колонны | Ряд | | | 0 | 1 | 2 |
| Ряд | Колонны | Ряд | | | ЦНИИПРОМЗОН | | |
| Ряд | Колонны | Ряд | | | | | |

| Высота этажа, м | Пролет здания, м | Шаг колонн, м | Ряд колонн | Расчетные нагрузки на фундаменты, плиты и стены в соответствии с требованиями СНиП 2.01.07-85 | | | | | | | |
|-----------------|------------------|---------------|------------|---|-----|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|
| | | | | Т баллаб | | | | В баллаб | | | |
| | | | | При покрытии с применением стального профиля-настила по стальным фермам при стенах | | | | | | | |
| | | | | Нормативная | | Совмещенная | | Нормативная | | Совмещенная | |
| | | N | Q | N | Q | N | Q | N | Q | | |
| 10,8 | 18 | 6 | Крайний | 163 | 89 | 151 | 82 | 374 | 205 | 342 | 187 |
| | | | Средний | 230 | 124 | 205 | 123 | 512 | 270 | 525 | 223 |
| | | 12 | Крайний | 139 | 75 | 126 | 75 | 323 | 175 | 323 | 175 |
| | | | Средний | 249 | 123 | 250 | 140 | 454 | 277 | 575 | 323 |
| | 24 | 6 | Крайний | 174 | 95 | 170 | 93 | 391 | 240 | 362 | 203 |
| | | | Средний | 289 | 140 | 295 | 150 | 579 | 314 | 673 | 365 |
| | | 12 | Крайний | 161 | 88 | 156 | 90 | 355 | 193 | 366 | 189 |
| | | | Средний | 249 | 139 | 240 | 160 | 539 | 315 | 651 | 365 |
| | 30 | 6 | Крайний | 176 | 96 | 173 | 95 | 403 | 220 | 394 | 215 |
| | | | Средний | 270 | 151 | 315 | 171 | 621 | 336 | 715 | 387 |
| | | 12 | Крайний | 171 | 93 | 171 | 93 | 388 | 210 | 390 | 210 |
| | | | Средний | 273 | 153 | 294 | 165 | 618 | 345 | 689 | 385 |
| 12,0 | 36 | 6 | Крайний | 188 | 103 | 190 | 104 | 456 | 249 | 455 | 249 |
| | | | Средний | 302 | 169 | 368 | 165 | 613 | 353 | 752 | 425 |
| | | 12 | Крайний | 182 | 99 | 187 | 99 | 413 | 223 | 425 | 230 |
| | | | Средний | 295 | 165 | 368 | 165 | 608 | 353 | 752 | 425 |
| | 18 | 6 | Крайний | 164 | 81 | 152 | 75 | 354 | 175 | 316 | 136 |
| | | | Средний | 249 | 124 | 252 | 127 | 509 | 287 | 570 | 272 |
| | | 12 | Крайний | 149 | 72 | 140 | 72 | 329 | 164 | 311 | 151 |
| | | | Средний | 249 | 124 | 252 | 127 | 509 | 287 | 570 | 272 |
| | 24 | 6 | Крайний | 175 | 87 | 170 | 84 | 380 | 187 | 360 | 177 |
| | | | Средний | 283 | 140 | 285 | 147 | 587 | 298 | 621 | 306 |
| | | 12 | Крайний | 163 | 79 | 167 | 81 | 365 | 178 | 354 | 172 |
| | | | Средний | 249 | 126 | 285 | 147 | 587 | 298 | 621 | 306 |
| 30 | 6 | Крайний | 192 | 98 | 188 | 85 | 408 | 220 | 408 | 220 | |
| | | Средний | 304 | 172 | 364 | 162 | 632 | 364 | 752 | 425 | |
| | 12 | Крайний | 184 | 82 | 184 | 82 | 392 | 191 | 394 | 172 | |
| | | Средний | 293 | 153 | 325 | 160 | 620 | 343 | 695 | 376 | |

| Высота этажа, м | Пролет здания, м | Шаг колонн, м | Ряд колонн | Расчетные нагрузки на фундаменты, плиты и стены в соответствии с требованиями СНиП 2.01.07-85 | | | | | | | |
|-----------------|------------------|---------------|------------|---|-----|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|
| | | | | Т баллаб | | | | В баллаб | | | |
| | | | | При покрытии с применением стального профиля-настила по стальным фермам при стенах | | | | | | | |
| | | | | Нормативная | | Совмещенная | | Нормативная | | Совмещенная | |
| | | N | Q | N | Q | N | Q | N | Q | | |
| 12,0 | 36 | 6 | Крайний | 177 | 89 | 174 | 86 | 469 | 230 | 466 | 230 |
| | | 12 | Крайний | 172 | 84 | 173 | 84 | 417 | 203 | 429 | 209 |
| | | | Средний | 273 | 138 | 302 | 152 | 670 | 341 | 757 | 380 |
| | | | | | | | | | | | |
| 13,2 | 24 | 6 | Крайний | 180 | 81 | 182 | 73 | 389 | 174 | 388 | 180 |
| | | 12 | Крайний | 162 | 72 | 158 | 70 | 370 | 164 | 357 | 138 |
| | | | Средний | 253 | 116 | 274 | 125 | 648 | 296 | 623 | 326 |
| | | | | | | | | | | | |
| | 30 | 6 | Крайний | 192 | 86 | 189 | 85 | 424 | 194 | 435 | 194 |
| | | 12 | Крайний | 184 | 82 | 184 | 82 | 394 | 175 | 395 | 173 |
| | | | Средний | 283 | 153 | 325 | 160 | 620 | 293 | 695 | 376 |
| | | | | | | | | | | | |
| | 36 | 6 | Крайний | 222 | 98 | 221 | 98 | 476 | 213 | 476 | 213 |
| | | 12 | Крайний | 213 | 92 | 207 | 96 | 419 | 186 | 430 | 191 |
| | | | Средний | 331 | 151 | 376 | 172 | 689 | 328 | 757 | 380 |
| | | | | | | | | | | | |
| 14,4 | 24 | 5 | Крайний | 185 | 77 | 183 | 70 | 409 | 170 | 383 | 158 |
| | | 12 | Крайний | 174 | 70 | 165 | 68 | 389 | 169 | 376 | 153 |
| | | | Средний | 266 | 111 | 289 | 121 | 600 | 280 | 658 | 320 |
| | | | | | | | | | | | |
| | 30 | 6 | Крайний | 210 | 87 | 210 | 87 | 434 | 179 | 434 | 179 |
| | | 12 | Крайний | 200 | 82 | 202 | 83 | 416 | 170 | 416 | 169 |
| | | | Средний | 319 | 132 | 352 | 147 | 653 | 273 | 733 | 386 |
| | | | | | | | | | | | |
| | 36 | 6 | Крайний | 243 | 101 | 244 | 101 | 471 | 201 | 485 | 204 |
| | | 12 | Крайний | 229 | 93 | 241 | 98 | 444 | 180 | 452 | 184 |
| | | | Средний | 389 | 154 | 449 | 175 | 704 | 289 | 824 | 315 |
| | | | | | | | | | | | |

14231-5/880-30



1. На настоящем листе приведен пример оформления чертежа марки жбм колонн, разрабатываемой в проекте здания, см. л. 3-16 пояснительной записки.

2. Исходные данные:

Высота здания до низа стропильных конструкций 12 м;
шире колонн по краям и средним рядам 12 м;
пролет 24 м, число пролетов 2;
конструкция покрытия - железобетонные плиты по железобетонным фермам;

стены - панельные самонесущие;
район строительства по бесшумового покрова-III, по скорости по району Ветра-1;

расчетная зимняя температура - минус 35°С;
степень агрессивности газобетонной среды - слабая;

Марка колонн по проекту 2К120-3М2.

3. В марки колонн добавляется индекс, м. характеристиками по усреднению коррозионной среды, в составе проекта должна быть приведена информация по защите колонн от коррозии.

| Формат | Лист | Рис. | Обозначение | Наименование | Кол. | Прим. |
|--------|------|------------------|----------------------|-------------------|------|-------|
| | | | | Сборочные единицы | | |
| А3 | 1 | 1423.1-5/88.1-5 | Колонна 2К120-3М2 | 1 | | |
| А4 | 2 | 1423.1-5/88.2-47 | Издание эскиза М4 | 9 | | |
| А4 | 3 | -54 | " " М425 | 4 | | |
| А4 | 4 | -20 | " " М2-23 | 1 | | |
| А4 | 5 | -55 | " " М429 | 4 | | |
| | | | Материалы | | | |
| | | | Бетон класса В8/М400 | 26 | м³ | |
| | | | Плотность бетона М4 | | | |

Ведомость расхода стали на закладные изделия

| Марка колонны | Арматура класса | | Прокат марки | | Всего |
|---------------|-----------------|---------------|----------------|----------------|-------|
| | А-III | А-I | ВСт3пс 6-1 | ВСт3пс 2 | |
| | ГОСТ 5781-82* | ГОСТ 5781-82* | ГОСТ 19003-74* | ГОСТ 19003-74* | |
| | φ12 φ25 Итого | φ20 Итого | 8-90 φ20 Итого | 16-90 Итого | |
| 2К120-3М2-Н1 | 4,3 1,6 5,9 | 168 168 | 1,2 7,4 8,6 | 12,5 12,5 | 44,4 |

4. К базовой марке колонн добавляется индекс, м. характеристиками по усреднению коррозионной среды, в составе проекта должна быть приведена информация по защите колонн от коррозии.

| | | | | | |
|------------------|----------|----------|--|--------|------|
| 1423.1-5/88.0-31 | | | | | |
| П.И.И.И. | Костюков | Р.С. | Колонна 2К120-3М2-Н1 | Страна | Лист |
| Р.С. | Костюков | Р.С. | (По мере оформления чертежа марки 5М2) | 0 | |
| М.И.И.И. | Михайлов | М.И.И.И. | | | |
| П.И.И.И. | Павлов | П.И.И.И. | | | |
| Н.К.И.И. | Костюков | Н.К.И.И. | | | |

23577-01 (78)

Формат